PASSERELLE CFF DELÉMONT Rapport technique

Jaël Grezet

Professeurs : Alain Nussbaumer, Miguel Fernández Ruiz

23 Juin 2023



Table des matières

1	Introduction	3
2	Tracé et cheminement 2.1 Tracé en plan	5 5 6 6
3	Structure porteuse centrale 3.1 Charpente métallique	9 9 10 11
4	Structures porteuses latérales	13
5	Piles et fondations	14
6	Cages d'ascenseurs	17
7	Montage	18
8	Conclusion	22
A	Annexes A.1 Optimisation forme	23

1 Introduction

La ville de Delémont a décidé de lancer un concours pour construire une nouvelle passerelle piétonne car les possibilités de franchissement des voies ferrées entre le Nord et le Sud de la ville sont peu confortables. Les possibilités pour les cyclistes sont insuffisantes et mal sécurisées. Pour les piétons, il existe des variantes mais la passerelle existante n'a qu'un seul accès par escaliers et doit être bientôt assainie. Le but de cette construction étant, entre autres, l'optimisation du coût et de l'utilisation des matériaux afin d'élaborer un projet économiquement intéressant.

La passerelle présentée dans ce rapport est une structure mixte divisée en trois parties : La structure centrale traversant les voies ferrées et de chaque côté les structures latérales. Les deux structures latérales sont des rampes deux côtés de la passerelle qui se dirigent dans la direction des flux maximaux.

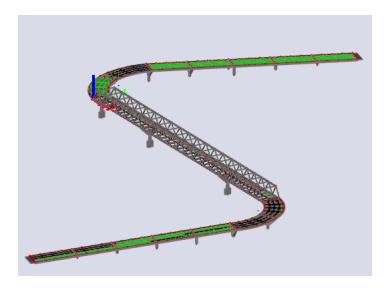


FIGURE 1 – Modèle 3D du projet

La partie centrale de la structure est un système de treillis en V. Les membrures ainsi que les contreventements et les entretoises du treillis sont constituées de profilées en double T en métal. Pour les diagonales, des profilées tubulaires en métal ont été utilisés. Cette partie centrale n'a pas de pente longitudinale. Elle est couverte d'une structure métallique avec des tôles translucides.

Les structures latérales sont composées d'une section mixte avec 5 profilées en acier et une dalle en béton. Les piles sont des structures en Y construits en béton.

Le présent rapport expose les choix géométriques, structuraux ainsi que constructifs qui ont été pris dans le cadre de la conception et de la vérification de l'ouvrage. Les points suivants seront abordés :

- Géométrie globale de l'ouvrage
- Système structural et comportement
- Montage de la passerelle

Les documents associés à la conception et à la vérification de l'ouvrage sont les suivants :

- Convention d'utilisation et base de projet Passerelle CFF Delémont, 23.06.23
- Note de calcul Passerelle CFF Delémont, 23.06.23
- Cahier de plans Passerelle CFF Delémont, 23.06.23
- SIA 260, Bases pour l'élaboration des projets de structures porteuses, 2013
- SIA 261, Actions sur les structures porteuses, 2020
- SIA 262, Constructions en béton, 2013
- SIA 263, Constructions en acier, 2013
- SZS C5 Tables de construction
- EN 1993, Design of steel structures Part 1-8 : Calcul des structures en acier Partie 1-8 : Calcul des assemblages, 2005
- Dispositions d'exécution de l'ordonnance sur les chemins de fer, DE-OCF, 2020
- SN 640 060 Trafic des deux-roues légers
- SN EN ISO 12944-6 :2018 Peintures et vernis Anticorrosion des structures en acier par systèmes de peinture
- Mobilité VSS 640 247A, VSS 640 238, VSS 640 060, VSS 640 075, VSS 402 47A, VSS 402 38
- Lignes de contact EN 50122-1
- Cours "Ouvrages Géotechniques" Brice Lecampion
- Cours "Structures en béton" Prof. Dr A. Muttoni / Dr M. Fernández Ruiz
- Cours "Structures en métal" Prof. Dr A. Nussbaumer
- Cours "Structures en métal, chapitres choisis" Prof. Dr A. Nussbaumer
- "Lively"Foodbridges a real challenge Prof. Dr. Hugo Bachmann

2 Tracé et cheminement

La passerelle CFF à Delémont établit une connexion directe entre le Nord et le Sud de la ville de Delémont. Les plans et les conceptions de cette passerelle ont été élaborés dans le but de créer un espace public de haute qualité tout en réduisant au maximum les perturbations liées aux voies de circulation. Cette partie expose les décisions prises concernant le développement de la structure géométrique de la passerelle.

2.1 Tracé en plan

Des rampes de chaque côté de la passerelle ont été installées, là où les flux de personnes sont les plus importants. Ainsi, une rampe est positionnée vers Nord-ouest, et une autre est orientée vers Sud-est. De plus, pour faciliter l'accès aux piétons venant de la partie est du quai un et aux personnes à mobilité réduite, deux ascenseurs ont été installés près des extrémités arrondies des rampes de chaque côté des voies. La toiture qui couvre la partie centrale sera prolongée de quelques mètres afin de couvrir l'accès aux ascenseurs. La largeur de la structure présente une légère variation entre la partie centrale en treillis et les deux structures latérales, qui sont légèrement plus larges. La partie centrale a une largeur totale de 6.3 m, tandis que les deux structures latérales mesurent 6.5 m de largeur. À l'intérieur des deux structures, il y a un espace de circulation d'une largeur de 5.7 m.



FIGURE 2 – Vue en plan

La forme bleue, définie par la ville de Delémont, représente la surface disponible pour la construction de cette structure. La conception proposée satisfait presque entièrement à ces exigences. Cependant, l'extrémité de la rampe dépasse légèrement cette zone, ce qui nécessitera une dérogation spéciale pour l'autoriser.

Cette vue en plan démontre que les appuis dans la partie traversant les voies ferrées doivent être largement espacés, ce qui entraîne des portées assez étendues. En revanche, les structures latérales peuvent être soutenues de manière plus régulière. Au nord, la rampe pourra servir de couverture pour les abris à vélos. Pour la pile située dans l'arrondi, les voies de remisage devront être déplacées de quelques mètres. La disposition générale des piles est perpendiculaire à l'alignement de la passerelle. Cependant, la pile située sur le quai 2 présente une exception à ce principe en raison des contraintes d'espace de chaque côté de la pile, conformément aux normes. Par conséquent, elle a été construite de manière parallèle au quai.

Les virages de la passerelle ont des rayons de courbure d'environ 23 m, ce qui est conforme à la norme SN 640 060 et considéré comme acceptable pour les vélos circulant à une vitesse allant jusqu'à 25 km/h. Une vitesse maximale de 25 km/h semble appropriée pour une passerelle de cette nature.

Au sud, le petit tronçon de route entre la route de desserte urbaine (RDU) et la rue Emilie-Boéchat sera fermé afin de permettre l'utilisation de l'espace en dessous comme appui pour la structure.

2.2 Tracé en élévation

Les portées de la passerelle varient entre la partie centrale et les parties latérales. La partie centrale présente des portées beaucoup plus importantes que les structures latérales.

En effet, en plaçant une colonne sur le quai 2, les portées de la partie centrale sont de 31 m, 50 m et 28 m (du sud au nord). Pour réaliser ces portées, un système de treillis en forme de V est utilisé. De chaque côté de cette structure, les appuis peuvent être disposés de manière plus régulière, ce qui permet d'éviter une structure aussi imposante. Les portées de ces parties varient entre 10 m et 16,5 m.

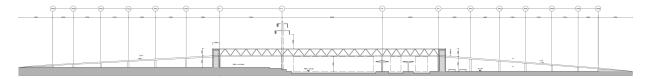


FIGURE 3 – Élévation développée

Le choix des hauteurs de la passerelle est soumis à trois conditions. La distance minimale par rapport au plan de roulement des trains doit être de 6.75 m, celle par rapport à la hauteur du RDU doit être de 5,5 m et la distance verticale par rapport à la ligne à haute tension doit être d'au moins 3 m, conformément à l'appel d'offres. Par conséquent, la passerelle sera construite à une hauteur de 5.5 m par rapport au RDU et à 7.4 m par rapport au plan de roulement des trains. La hauteur extérieure de la partie centrale du pont étant de 3.9 m, le treillis se trouvera à une distance de 6.9 m de la ligne à haute tension.

2.3 Pentes

Comme indiqué précédemment, les structures latérales sont principalement destinées à permettre aux vélos et véhicules similaires de traverser les voies ferrées. Il est donc nécessaire de respecter un certain rayon de courbure et une certaine pente. Du côté Nord, cela pose moins de problème car il y a suffisamment d'espace pour descendre cette rampe. Ainsi, on obtient une pente de 5.5%, la hauteur entre la dalle et le sol étant moins important qu'au Nord.

Cependant, du côté nord, il y a moins d'espace disponible et la hauteur entre la dalle et le sol est plus grande. Par conséquent, la pente n'est que de 7.7%. Étant donné que le cahier des charges spécifie une pente maximale de 6% pour une structure non couverte, une dérogation spéciale sera demandée. La solution proposée consiste à utiliser un revêtement antidérapant pour assurer la sécurité.

2.4 Typologie et évacuation des eaux

La structure est divisée en trois parties en termes de mouvements horizontaux. Les deux culées situées aux extrémités des rampes sont monolithiques, puis après 17 mètres, un joint est installé pour permettre la dilatation dans le sens longitudinal des rampes des deux côtés. De plus, il existe également un joint entre le treillis et les rampes. Ainsi, le treillis et chacune des rampes fonctionnent comme un système indépendant, permettant une certaine flexibilité et indépendance de mouvement entre les différentes parties de la structure.

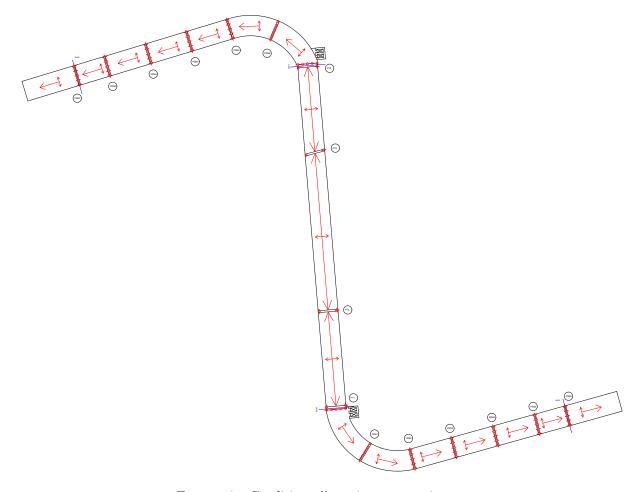


Figure 4 – Conditions d'appuis et évacuation eau

Le système de treillis utilisé est un système flottant, avec un seul appui rotulé situé en haut et les autres appuis glissants dans le sens longitudinal. L'appui fixe est placé le plus près possible du point où le déplacement est nul lors d'une dilatation ou d'un rétrécissement longitudinal. Dans la partie du treillis, chaque pile représente deux appuis, et on laisse donc l'un des deux appuis libres de se déplacer transversalement afin de permettre la dilatation transversale sans obstruction et d'éviter des forces entre les appuis dans le sens transversal.

Pour les systèmes des rampes, les deux appuis les plus proches des ascenseurs sont également rotulés afin de pouvoir utiliser la rigidité des cages d'ascenseurs et les connecter à la structure latérale. Les autres appuis jusqu'à la culée sont rotulés et glissants dans le sens longitudinal et transversal.

Le système a été conçu de manière à éviter tout déplacement dans le sens transversal qui devrait être compensé par le joint situé à la culée de la rampe. En effet, en permettant uniquement le blocage de la translation en tête des appuis les plus proches du treillis, le point de déplacement nul aurait été dans l'arrondi, ce qui aurait entraîné un point de rotation de la structure latérale en dehors de la structure. Cela aurait provoqué un déplacement latéral plutôt qu'un simple déplacement longitudinal au niveau du joint de la culée.

La dalle mixte du treillis est soutenue par cinq appuis par pile pour les piles rotulées, dont l'un est fixé pour empêcher le déplacement latéral. En effet, les autres appuis peuvent glisser dans le sens latéral afin de s'adapter à la dilatation latérale de la dalle et de ne pas induire d'efforts entre les diffèrent appuis dans le sens transversal. Le point de fixation du déplacement latéral est choisi près de la cage d'ascenseur de chaque côté, ce qui permet d'éviter les déplacements latéraux de la dalle dans la direction des ascenseurs.

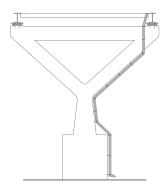


FIGURE 5 – Évacuation de l'eau vers les piles

Les Figures 4 et 5 illustrent également le système d'évacuation des eaux. Sur le treillis, l'eau sera dirigée vers les rigoles situées le long des deux bords, grâce à une pente de 2% dans le sens transversal. La contreflèche introduite dans chaque portée du treillis permettra un écoulement de l'eau longitudinalement vers la pile la plus proche, où un tuyau passera à travers la dalle et le long de la pile pour évacuer l'eau jusqu'au sol. Pour les rampes, l'eau sera également évacuée de la même manière que pour le treillis, dans les rigoles des deux côtés, grâce à l'inclinaison naturelle de la rampe qui permettra à l'eau de s'écouler jusqu'aux culées.

3 Structure porteuse centrale

3.1 Charpente métallique

Afin de permettre la réalisation des portées importantes de la structure centrale, un système de treillis en V a été employé. Une analyse qualitative et quantitative a été effectuée (voir annexe A.1) pour déterminer l'inclinaison optimale des diagonales dans la structure. Suite à cette analyse, il a été choisi d'utiliser un treillis avec des inclinaisons constantes par travée.

Les membrures, contreventements et entretoises du treillis sont constitués de profilés en double T en métal. Les diagonales sont composées de profilés tubulaires en métal de type ROR 193.7•x. Ce choix est cohérent avec celui d'avoir des diagonales d'inclinaison constante, car il permet de choisir des profilés avec un diamètre extérieur constant tout en variant l'épaisseur des tubes. Ainsi, on économise du matériau sans avoir de diagonales d'épaisseurs différentes. Le résultat est un treillis avec des inclinaisons et des épaisseurs constantes. Un profilé HEA 450 et un profilé HEA 400 sont utilisés pour la membrure inférieure et la membrure supérieure respectivement. Pour chaque travée du treillis, une contreflèche compensant la charge permanente et 70% de la charge utile est introduite. Cela entraîne des contreflèches de 56 mm pour la portée centrale, 23 mm pour la portée au Sud et 17 mm pour la portée au Nord.



FIGURE 6 – Élévation de la structure du treillis

Les contreventements sont positionnés à chaque nœud de la membrure supérieure, avec des espacements compris entre 4.7 et 5.5 m. Les entretoises sont placées aux nœuds de la membrure inférieure, ainsi qu'entre deux nœuds. Les distances entre les entretoises sont de 2.3 m et 2.8 m. Des profilés HEA 120 et des profilés HEA 220 sont utilisés pour la les contreventements et les entretoises respectivement.

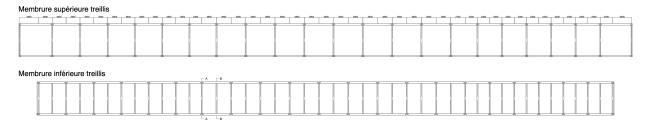


Figure 7 – Vue en plan des membrures du treillis

Les treillis seront préfabriqués en atelier sous forme de cinq tronçons d'une longueur d'environ 20 à 30 mètres afin de faciliter leur transport. Les soudures des diagonales sur les membrures seront réalisées en pleine pénétration dans la mesure du possible. Le schéma ci-dessous présente le détail d'un nœud type des treillis.

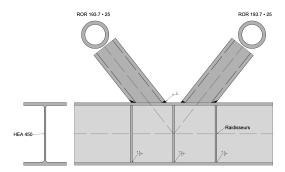


Figure 8 – Détail de la connexion entre les diagonales et la membrure

L'assemblage entre les entretoises et la membrure est réalisé en fixant une tôle à l'aide de boulons sur le raidisseur et l'âme de l'entretoise. Le raidisseur est soudé à la membrure avec des cordons d'angle. La figure ci-dessous illustre cet assemblage. Ce détail montre également le système d'étanchéité de la dalle du treillis. Une tôle en L est soudé au bord de la dalle. Cette tôle évite les écoulements d'eau le long du bord de la dalle et elle fonctionne également comme coffrage lors du montage. L'étanchéité est fixé sur cette tôle au bord.

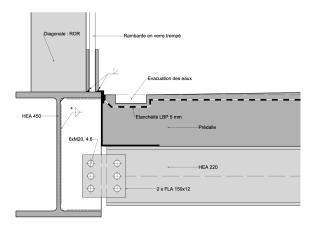


Figure 9 – Détail de la connexion entre les entretoises et la membrure

Pour l'assemblage entre le contreventement et la membrure supérieure, une tôle est soudée sur l'âme de la membrure à l'aide de cordons d'angle. Elle est ensuite fixée par boulonnage sur l'âme du contreventement, créant ainsi également un appui rotulé.

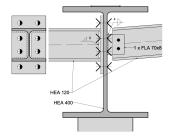


FIGURE 10 – Détail de la connexion entre les contreventements et la membrure

3.2 Dalle

En raison des problèmes de corrosion causés par les poussières métalliques magnétiques provenant des trains (notamment lors du freinage) qui se déposent sur les tôles, les CFF ont interdit l'utilisation de systèmes

mixtes avec des tôles au-dessus des voies.

Par conséquent, il a été décidé d'opter pour un système de prédalles précontraintes, qui présente l'avantage d'être simple à mettre en place. Ce système convient particulièrement bien pour la construction au-dessus des voies, car il ne nécessite pas de coffrage complexe. Cette approche est essentielle, car il n'est pas possible de bloquer les voies ferrées pendant la journée.

En se basant sur un catalogue consulté (annexe A.2), un modèle de prédalle avec une hauteur de 100 mm pour la prédalle et une hauteur finale de dalle de 160 mm a été sélectionné. Les prédalles sont disposées dans le sens longitudinal. Il convient de noter que le modèle de prédalle choisi porte uniquement dans le sens longitudinal et présente un enrobage insuffisant sur la face supérieure. Il est donc envisagé de passer une commande spéciale ou de trouver un autre fournisseur pour obtenir des prédalles dotées d'une armature légèrement plus élevée et d'un enrobage conforme aux normes XD1 et XC3. Cette situation est illustrée dans la figure ci-dessous.

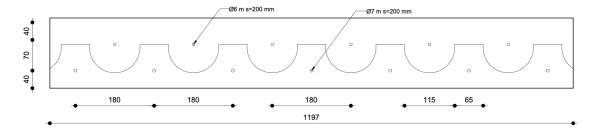


FIGURE 11 – Prédalle

3.3 Rambarde et toiture

Sur la figure 9 on voit également comment sera attachée la rambarde en verre trempé. Les verres seront des plaques de 1.8 m de hauteur sur 2 m de largeur et auront une épaisseur de 2 cm. La rambarde sera fixée avec deux plaques soudées sur l'aile et tenue entre les deux plaques par des boulons tous les 300 mm. La vue en plan de cette fixation peut être vue sur la figure suivante.

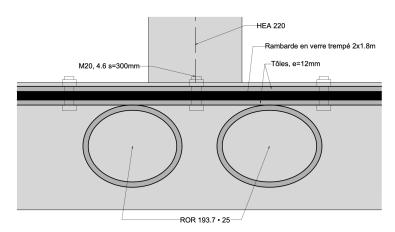


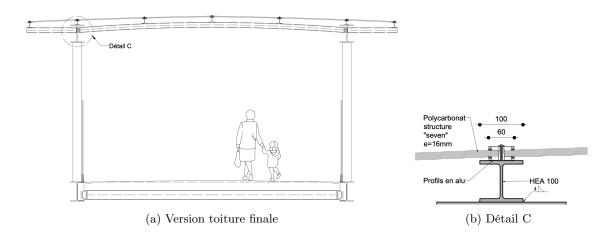
Figure 12 – Détail détail fixation rambarde

La structure de la toiture de la passerelle, inspirée par la passerelle Rayon vert à Renens, est réalisée en utilisant des profilés HEA fixés aux contreventements. Dans le but de maximiser la luminosité à l'intérieur du treillis, des panneaux translucides en acier ont été choisis pour la couverture.

Après des recherches approfondies, un catalogue de tôles translucides adaptées a été identifié (voir annexe A.3). Ce catalogue fournit également des informations sur les méthodes de fixation pour ces tôles.

Pour obtenir une toiture avec deux plans inclinés, les contreventements ont été légèrement courbés. De plus, des poutres en porte-à-faux ont été ajoutées de chaque côté pour permettre une fixation solide des tôles

translucides, étant donné l'absence de détails de connexion spécifiques pour une fixation en porte-à-faux. Ceci est mis en place afin de prévenir l'infiltration de la pluie pendant les périodes venteuses. Les profilés HEA 100 sont utilisés pour la structure qui soutient la toiture. Ils sont soudés à de petites plaques en acier qui assurent la liaison entre cette structure et les contreventements.



La toiture sera conçue pour recouvrir l'ensemble de la structure en treillis et sera étendue jusqu'aux ascenseurs pour offrir une protection aux personnes sortant des ascenseurs. Pour cette partie la structure reposera sur la cage d'ascenseur d'un côté et sur une diagonale et un montant vertical rajouté que sur un côté afin de pouvoir prolonger la membrure et de soutenir la toiture. Cependant, les rampes ne seront pas couvertes.

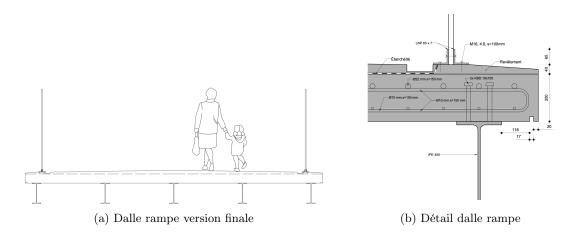
4 Structures porteuses latérales

Pour cette partie, il n'est plus nécessaire d'avoir des portées de 30 à 50 m, ce qui permettra une structure plus simple pour la dalle de la rampe. Les distances entre les appuis pour les deux rampes sont en moyenne d'environ 13 à 13,5 m. Dans les parties arrondies, les distances sont légèrement plus grandes, autour de 16 et 16,7 m, ce sont donc ces parties qui seront déterminantes pour le calcul.

Afin d'obtenir une hauteur de dalle plus importante, il a été décidé d'opter pour des profilés IPE 450. Cela augmente la hauteur statique et évite que l'effort à transmettre entre l'acier et le béton ne soit trop élevé, ce qui nécessiterait une quantité très importante de goujons. Pour éviter une flèche excessive, une contreflèche de 20 mm est appliquée à chaque travée de cette rampe.

La dalle aura une hauteur constante de 200 mm et l'armature sera dimensionnée dans le sens longitudinal. Dans le sens transversal, uniquement l'armature minimale sera disposée.

Vers la connexion avec la dalle du treillis, ces profilés seront adaptés en raccourcissant l'âme afin d'obtenir une épaisseur totale de dalle équivalente à celle de la dalle du treillis avec ses entretoises.



Pour la fixation, deux rangées de goujons d'un diamètre de 19 mm sont disposées le long de chaque profilé.

On peut observer la disposition de l'étanchéité pour prévenir toute infiltration d'eau. Le bord de la dalle, après la rambarde, présente une légère inclinaison permettant à l'eau de s'écouler sans endommager les profilés en acier situés sous la dalle puisque elle est élargie légèrement sur les côtés et une goutte pendante est prévue.

Le détail illustre également que la rambarde sera fixée sur la dalle à l'aide de cornières en métal, qui seront boulonnées dessus. Les vitres en verre auront les mêmes dimensions que celles de la rambarde du treillis et seront fixées de la même manière. La partie inférieure du verre sera entourée d'un joint en caoutchouc et maintenue entre les deux cornières à l'aide de boulons.

5 Piles et fondations

En général, les piles adoptent une configuration en forme de Y. Les branches de ces piles s'élèvent sur une hauteur de 3 m, et les deux appuis les plus éloignés en haut sont espacés de 6 m, ce qui entraîne des branches inclinées à un angle de 45°. Les quatre piles situées à proximité des voies ferrées ou de la route sont renforcées sur une hauteur de 2 m afin de résister aux chocs éventuels dus aux trains ou aux véhicules. La partie entre la hauteur des branches et la partie inférieure renforcée varie en fonction de la hauteur des piles.

La largeur de la section perpendiculaire aux voies ferrées reste constante à 0.6 m. Cependant, cette section est élargie dans la partie inférieure renforcée pour faire face aux chocs causés par les véhicules ferroviaires, et mesure 0.8 m dans cette zone. De plus, elle doit être élargie à 0.99 m en haut des piles situées à la jonction entre le treillis et les rampes, afin de prévoir suffisamment d'espace en cas de dilatation du tablier du treillis. En outre, les dispositifs d'appui nécessitent également un espace spécifique.

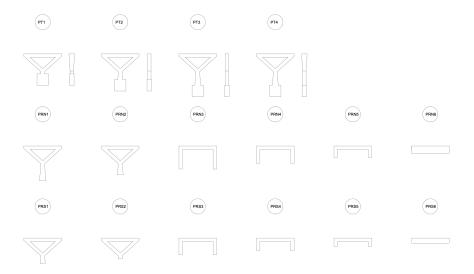


FIGURE 15 – Types de piles

Comme le montre le schéma ci-dessus, les piles deviennent plus courtes à mesure que la partie inférieure du Y se réduit, et pour les piles dont la hauteur est inférieure à 3 m, leur forme se transforme en un U inversé. Les conditions d'appui à la tête des piles varient en fonction de chaque pile. Toutes les parties inférieures des piles sont encastrées dans le sol grâce à des fondations reposant sur des pieux.

Pour sélectionner les appareils d'appui situés en tête des piles, le site de l'entreprise "Mageba" a été consulté (voir annexe A.4). Les appuis choisis sont les "RESTON POT bearings", de type TE pour les appuis rotulés et de type TA pour les appuis glissants. La figure ci-dessous illustre la mise en place de ces appuis sur les piles.

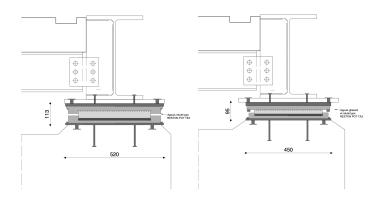


FIGURE 16 – Appareils d'appuis de type "RESTON POT bearings"

Les joints de chaussée situés entre la culée et la rampe, ainsi qu'entre la rampe et le treillis, seront des joints de chaussée étanches équipés d'un profilé compressible. Ces joints permettent de compenser les déplacements dans le sens longitudinal. Comme mentionné précédemment, les déplacements transversaux seront minimes, voire inexistants. Ce type de joint a été choisi pour sa simplicité de construction et son faible besoin d'entretien. Il présente une bonne capacité d'adaptation géométrique, peut absorber certains déplacements parallèles aux joints et également des mouvements verticaux. De plus, il est économique et convient aux déplacements inférieurs à 80 mm, ce qui correspond à notre situation. La figure ci-dessous présente la tête de la pile qui relie la rampe au tablier, avec un détail du joint.

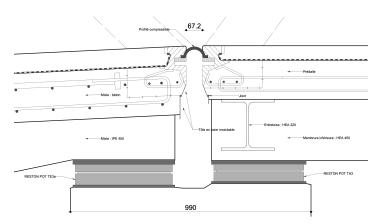


Figure 17 – Détail de connexion entre rampe et treillis

Une fondation standard a été conçue pour la pile du treillis située sur le quai 2. La plaque d'introduction des charges de la pile aux pieux a une longueur de 4 m perpendiculairement à la passerelle, une largeur de 2 m parallèlement à la passerelle et une profondeur de 1.5 m. Pour compenser les efforts induits, en particulier le moment provoqué par un choc ferroviaire, il sera nécessaire d'utiliser 4 pieux d'un diamètre de 0.8 m et d'une profondeur de 8.5 m. L'armature requise a été calculée en utilisant des bielles et des tirants, et peut être consultée dans la "Note de calcul". Afin d'assurer l'ancrage de la pile dans la fondation, l'armature de la pile sera continuée dans la fondation.

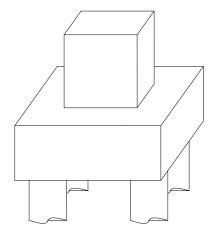


Figure 18 – Fondation

Cette fondation est conçue spécifiquement pour les 4 piles situées sous le treillis, étant donné qu'elles sont dimensionnées pour résister à un choc ferroviaire. Pour les piles situées en dehors de cette zone, les dimensions des fondations peuvent être réduites afin d'économiser du matériau. Toutefois, une étude appropriée devra être réalisée pour évaluer cette possibilité. Dans le cadre de ce projet, l'utilisation de fondations sur pieux est prévue afin d'éviter les tassements différentiels. Il est possible qu'une étude approfondie démontre que des fondations superficielles seraient suffisantes.

6 Cages d'ascenseurs

Les cages d'ascenseur n'ont pas été dimensionnées dans le cadre de ce projet. L'idée est d'avoir des cages d'ascenseurs en acier avec des façades en verre, harmonisant ainsi avec la structure en acier et la rambarde en verre. Un exemple de ce type de conception peut être observé à la gare de Thalwil [1].

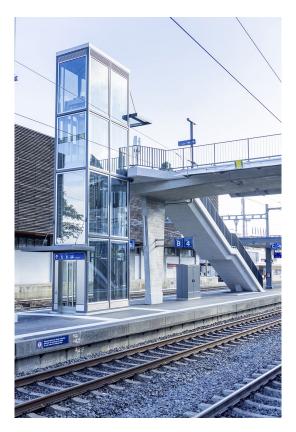


Figure 19 – Exemple de cage d'ascenseur à Thalwil

Les dimensions des ascenseurs ont été sélectionnées conformément à la norme EN 81-70, et ont été extraites d'un article disponible sur le site de KONE [2]. Deux ascenseurs sont prévus de chaque côtéchacun pouvant accueillir jusqu'à 3 personnes. Par conséquent, les ascenseurs ont une largeur de 1,1 m et une profondeur de 2,1 m. Pour les parois entourant les cabines, une largeur de 0,5 m a été prévue de chaque côté. Si une analyse plus détaillée démontre que les dimensions actuelles des ascenseurs ne sont pas suffisantes, il est possible d'augmenter leur taille, étant donné qu'il y a suffisamment d'espace disponible. Cela permettra d'adapter les ascenseurs aux exigences spécifiques en termes de capacité et de confort des utilisateurs.

7 Montage

La construction de la passerelle se fera en six étapes, avec un minimum de six interventions nocturnes pour travailler pendant les interruptions du trafic ferroviaire. Les deux premières étapes impliqueront la réalisation des fouilles, le forage des pieux pour les supports, la mise en place des fondations, des piles et des cages d'ascenseurs. Les travaux d'excavation et de fondations seront effectués de manière à perturber le moins possible la circulation ferroviaire, et les éléments en béton seront coulés progressivement sur place. Si le forage des pieux des fondations sur le quai 2 n'est pas possible, une solution alternative pourrait consister à utiliser des micropieux. En effet, en utilisant trois pieux d'un diamètre de 139.7 mm, une résistance de 3300 kN peut être atteinte, ce qui est également suffisant (voir annexe A.5). La machine utilisée pour le forage des micropieux est petite, ce qui devrait faciliter la mise en place des pieux sans problème.



Figure 20 – Étape 1 : Fouilles et fondations



FIGURE 21 – Étape 2 : Montage piles, appuis provisoires et cages d'ascenseurs

La charpente est préfabriquée en atelier en plusieurs sections pour faciliter son transport. Ces sections sont ensuite installées sur des supports temporaires et permanents, puis fixées provisoirement à l'aide de plaques soudées avant d'être définitivement assemblées par soudage.

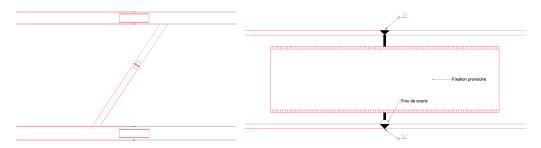


FIGURE 22 – Assemblage deux treillis

Les membrures subissent tout d'abord une soudure complètement pénétrante réalisée depuis le haut. Pour ce faire, un trou de souris est pratiqué à la base de l'âme. Ensuite, l'âme est soudée dans un deuxième temps. Les diagonales sont soudées au milieu, et une plaque les reliant est fixée à l'intérieur, puis laissée en place une fois que les tubes sont soudés ensemble.

Pendant l'étape 3, les tronçons 1 et 5 sont montés à l'aide de grues mobiles depuis les bords. Ils ont un poids respectif de 17 tonnes et 20 tonnes, et doivent être posés à une distance de 15 à 20 mètres. Une grue similaire à la LTM1300-6.2 de Liebherr [3] peut être utilisée pour cette tâche. Les figures ci-dessous illustrent la mise en place de ces deux tronçons. Pendant cette phase, les profilés des rampes sont montés et fixés sur les piles.

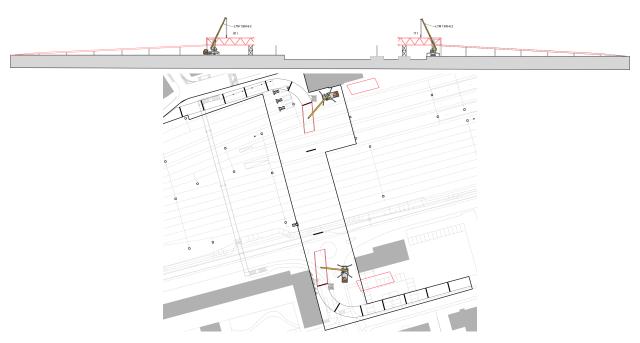


FIGURE 23 – Étape 3 : Montage tronçons 1 et 5, montage profilés rampes

De manière similaire, les tronçons 2 et 4 sont montés. Ils ont un poids de 24 tonnes chacun et doivent être posés respectivement à une distance de 13 mètres pour le tronçon 2 et de 30 mètres pour le tronçon 4. Ainsi, la même grue que précédemment peut être utilisée pour le tronçon 2 au Sud. Cependant, pour le tronçon 4 au Nord, une grue de plus grande taille est nécessaire. Un modèle de grue Liebherr qui répondrait à ces exigences serait la LTM1450-8.1 [4]. Une fois cette grue en place, elle peut être directement utilisée pour déposer le dernier tronçon sur le quai deux.

Cette phase comprend également le montage des coffrages pour la dalle des rampes. Étant donné que la construction mixte sans tôles a été utilisée, le montage de ces coffrages sera plus complexe car ils doivent être installés entre les profilés. Pour faciliter cela, une demande spéciale pourrait être adressée aux CFF afin d'obtenir l'autorisation d'utiliser un système mixte avec des tôles pour ces structures latérales. Sinon, une alternative consistant à étudier l'utilisation d'une dalle en béton précontraint à la place du système mixte pourrait être envisagée.

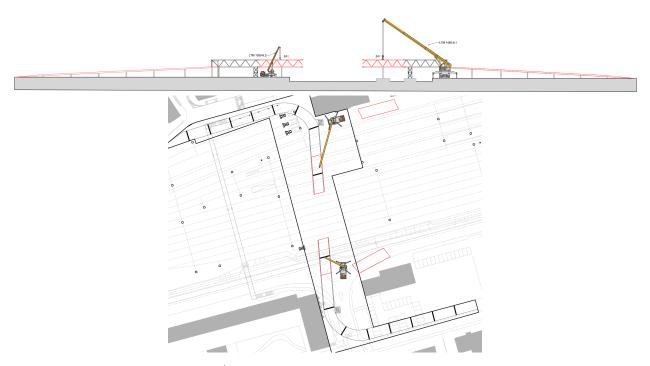


FIGURE 24 – Étape 4 : Montage tronçons 3 et 4, coffrage rampe

Le dernier tronçon ne peut pas être monté depuis le Sud à l'aide d'une grue en raison du risque élevé d'endommager la ligne à haute tension. De plus, depuis le Nord, la distance jusqu'au quai un est trop importante pour permettre le transport de ce tronçon 5 pesant 25 tonnes. Comme mentionné précédemment, il sera donc déposé sur le quai deux. Par la suite, il sera monté à l'aide d'une grue acheminée par voie ferrée. Pendant cette phase, les dalles des rampes seront coulées en béton.

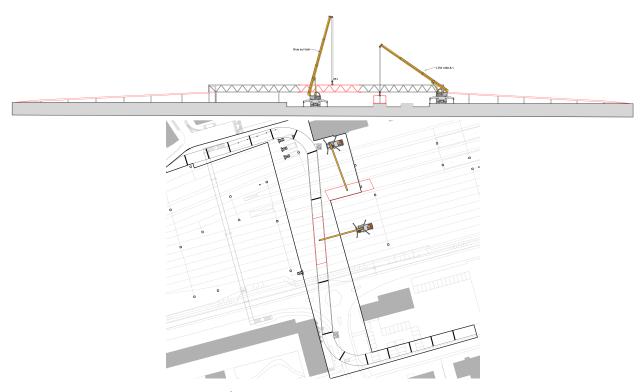


FIGURE 25 – Étape 5 : Montage tronçon 5, bétonnage rampe

L'étape finale comprend le montage des prédalles, suivies de la coulée du béton. De plus, il est nécessaire d'installer les rambardes, la toiture, les ascenseurs et d'effectuer les finitions nécessaires.



FIGURE 26 – Étape 6 : Montage puis bétonnage prédalles, montage garde-corps et toiture, finalisations

8 Conclusion

En conclusion, la construction d'une nouvelle passerelle piétonne à la gare de Delémont est essentielle pour améliorer la connectivité et la sécurité des piétons et des cyclistes. Les passages actuels ne répondent pas aux besoins de mobilité et la nouvelle passerelle offrira une solution pratique et sécurisée. Elle jouera un rôle crucial en renforçant les liens entre les quartiers de la ville, favorisant les déplacements doux et facilitant l'accès aux développements futurs de la région.

La passerelle sélectionnée sera une structure mixte comprenant des rampes de chaque côté pour accommoder les flux de piétons importants. Des ascenseurs seront également installés près des rampes afin de faciliter l'accès aux personnes provenant de l'est du quai un et aux personnes à mobilité réduite. La partie centrale de la structure, qui nécessite de grandes portées, sera réalisée à l'aide d'un système de treillis en V utilisant des profilés en métal. Les structures latérales seront construites selon un système mixte associant l'acier et le béton. Un défi particulier réside dans la nécessité de réaliser la construction tout en maintenant l'exploitation de la gare, ce qui complexifie le processus de construction.

Lors de cette étude, la vérification de la structure porteuse a été réalisée en se basant sur les données du concours fournies par la commune de Delémont. Les dimensions des éléments de la construction ont été déterminées en tenant compte des charges liées à l'exploitation de l'ouvrage.

Par la suite les études suivantes devront être effectuées :

- Rapport géotechnique complet
- Dimensionnement des éléments qui n'ont pas encore été faites (piles, cages d'ascenseurs etc..)
- Compléter dossier plans (fondation, coffrage pile et fondation, armatures...)
- Étude détaillée résistance au séisme
- Vérification de la structure en phase de montage
- Concept d'éclairage
- Conditions d'exécution en collaboration avec la ville de Delémont et les CFF

A Annexes

A.1 Optimisation forme

Afin de trouver la configuration la plus optimisé pour la disposition et l'inclinaison des diagonales un code Matlab a été développé afin de pouvoir étudier plusieurs possibilités et inclinaisons. Les variantes étudiées sont :

- La variante avec les diagonales d'inclinaison plus ou moins constante dans la mesure du possible avec les portées différentes.
- La variante avec des diagonales plus rapprochés proche des appuis car c'est là-bas que l'on a le plus grand effort tranchant. Pour avoir le même nombre de diagonales au total les diagonales à mi-portée seraient donc moins inclinées.
- La variante avec les diagonales en compression moins inclinées que celles en traction afin de diminuer la longueur de flambage.

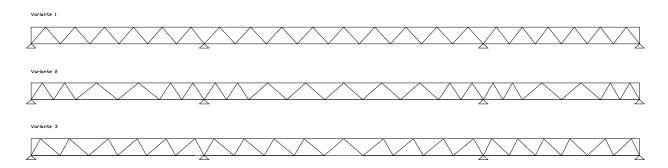


Figure 27 – Variantes d'inclinaison des diagonales

Il faut considérer plusieurs points dans cette étude. D'un côté il est mieux d'avoir plus de diagonales là où les efforts tranchants sont élevés car cela distribue la force sur plusieurs diagonales. D'un autre côté il faut veiller à ne pas avoir des longueurs de flambages trop élevées pour les diagonales en compression car cela diminue significativement la résistance des diagonales. Si en revanche on augmente trop l'inclinaison des diagonales cela augmente la longueur de flambage des membrures en compression ce qui peut par la suite aussi devenir problématique.

A ceci se rajoutent le critère de l'esthétique. Est-ce que l'on veut une distribution régulière ou une distribution avec différentes inclinaisons qui parait moins régulier et ordonnée. De plus il faut réfléchir à la variante qui serait plus pratique au niveau constructif par exemple pour pouvoir ajouter des ascenseur dans le cas d'un allongement des quais dans le futur.

Il s'agit donc d'étudier les différentes variantes en plusieurs points afin de trouver la solution optimale.

Malheureusement il y a des choses dans les résultats qui donnent l'impression que les calculs ne seraient pas corrects. Le problème est que le système est hyperstatique et que les réactions d'appuis sont prises d'un modèle Statik. Il paraissait tout d'abord raisonnable de pouvoir prendre les réactions d'un modèle de poutre simple avec les bonnes portées et les charges uniformément répartie. Après plusieurs essais de modèles introduits sur statique et l'utilisation des réactions d'appuis il a été conclu que l'inclinaison des diagonales ne change pas de beaucoup les réactions aux appuis mais que cette petite erreur suffisait déjà. Les premières diagonales et membrures sont encore justes mais l'erreur se propage par la suite et devient de plus en plus importante. Puisque le code fonctionne par équilibre de nœuds de la gauche du treillis vers la droite, l'erreur devient de plus en plus importante. De plus le code calcule les valeurs pour un treillis rotulé à chaque nœud alors que la réalité choisie sera plutôt un treillis avec des membrures continues et des diagonales encastrées (soudées) sur le membrure. En faisant un essai avec un modèle statique avec toutes les barres rotulées et les inclinaisons correctes (variante 1) et en utilisant ces réactions d'appuis le code Matlab peut être vérifié. Les comparaisons faites montrent donc quelques incohérences (les efforts dans les membrures qui changent suivant l'inclinaison). Pour les différents cas de charges cela a été modélisé et les résultats du code correspondent exactement aux résultats sur Statik. Le code semble néanmoins superflu car les réactions d'appuis ont quand

même dû être prises pour chaque variante différente du modèle. Il n'est donc pas clair pour les différentes variantes d'inclinaisons, si le code (avec les réactions d'appuis de la variante 1) est vraiment pertinent. Pour avoir un code qui fonctionne tout seul, les équations de compatibilité devraient être ajoutées afin de calculer exactement les réactions d'appuis. La mise en œuvre de cette adaptation aurait toutefois dépassé le cadre de ce projet et aurait été chronophage.

Les graphiques suivants montrent les efforts dans les diagonales, la membrure supérieure et la membrure inférieure. Pour chaque barre, le graphique montre l'effort dans la barre dans chacune des variantes, sollicitées avec la même charge uniformément répartie. Les valeurs positives indiquent que la diagonale ou la membrure est en traction et les valeurs négatives montrent qu'elle est en compression. En relation avec les problèmes mentionnées plus haut, on peut dire que la partie gauche de la structure et donc des graphiques peut être utilisé pour la comparaison des diagonales. Par contre, plus on avance dans la structure, plus les efforts manquent de cohérence. Les valeurs des membrures pour la résistance ne seront pas discutés car il semble que les valeurs ne sont pas correctes pour un treillis rotulé.

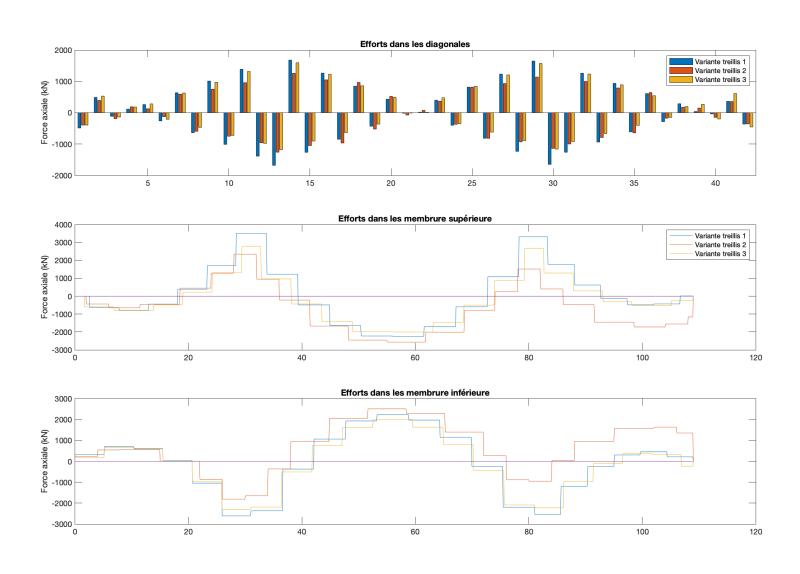


Figure 28 – Efforts dans le treillis en fonction des inclinaisons

Même avec les incohérences, on peut tirer quelques conclusions de ces graphiques. Cette figure montre tout d'abord que l'effort dans les diagonales en traction est clairement beaucoup plus élevé dans la troisième solution comme prévu. On voit aussi que l'effort de compression est en général plus faible pour la troisième variante que pour la première. Cette différence est assez constante mais finalement pas très grande. La deuxième variante ne change pas de manière significative les efforts dans les diagonales. Les variantes deux et trois augmentent clairement les efforts de compressions à mi-portée dans la membrure supérieure ce qui est défavorable car c'est la compression qui va finalement être déterminante pour le dimensionnement. La même réflexion s'applique pour les efforts de compression sur appuis dans la membrure inférieure.

Afin de pouvoir faire une comparaison en considérant la longueur de flambage un calcul de résistance a été fait en utilisant les longueurs de chaque diagonale et membrure. Pour cette résistance le même profilé a été utilisé partout afin de pouvoir comparer l'ordre de grandeur des résistances. Il s'agit donc d'une comparaison qualitative. Les résultats suivants ont été obtenues :

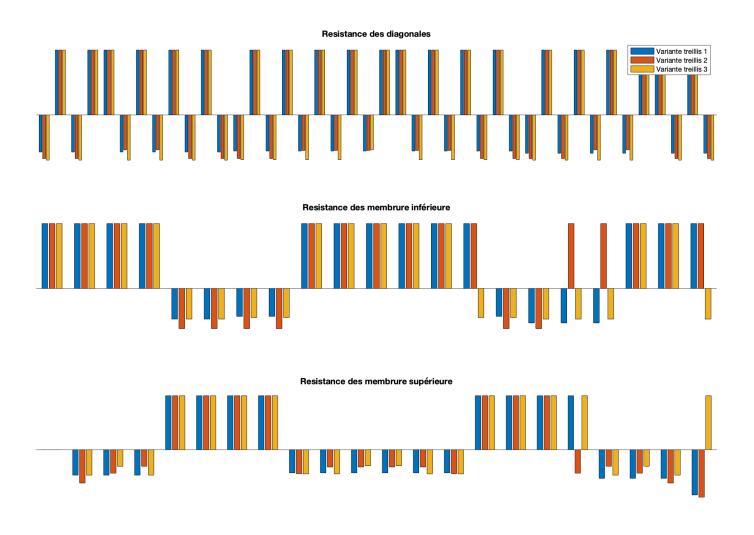


FIGURE 29 - Résistance dans le treillis en fonction des inclinaisons

Puisque pour la troisième variante les diagonales en compression ont toutes la même longueur, elles ont aussi toutes la même résistance à la compression. De plus cette résistance est assez élevée. Il y a donc un peu

plus d'effort dans ces diagonales, comme cela a été vu avant, mais elles sont aussi plus résistantes. Entre les variantes une et deux il n'y a pas vraiment un avantage pour l'une d'entre-deux au niveau des diagonales.

La résistance à la compression des membrures en compression sont en général plus élevées pour les variantes 1 et 3 que pour la deuxième variante. Ceci s'explique évidement par les longueurs de flambages plus élevées à des endroits spécialement pour la deuxième variante.

Pour les zones en compression des membrures inférieures, on voit que la deuxième variante est la plus résistante. Les deux autres variantes sont plus ou moins à égalité pour ce cas.

En concluant, on peut dire que la troisième variante serait la plus adapté pour les diagonales contrairement aux membrures. La différence entre la première et les deux autres variantes n'est pas très significative tant au niveau des efforts que au niveau de la résistance. Par contre la deuxième variante n'offre pas beaucoup de place au niveau des appuis pour rajouter des ascenseurs si nécessaire ultérieurement .

Par la suite et pour vraiment considérer tous les critères, une analyse avec différents cas de charges a été faite. Cette analyse a été faite uniquement pour la variante 1 car l'important ici était de voir si la 3ème variante est possible ou si le signe des diagonales change suivant les cas de charges. Les cas de charges étudiés sont les suivants :

- Le cas de charge basique avec une charge uniformément répartie sur l'entier de la structure.
- Le cas de charge avec la même charge uniformément répartie mais uniquement sur les deux travées de rives.
- Le cas de charge avec la même charge uniformément répartie mais uniquement sur la travée centrale. Pour la variante avec les inclinaisons constantes les résultats sont les suivants :

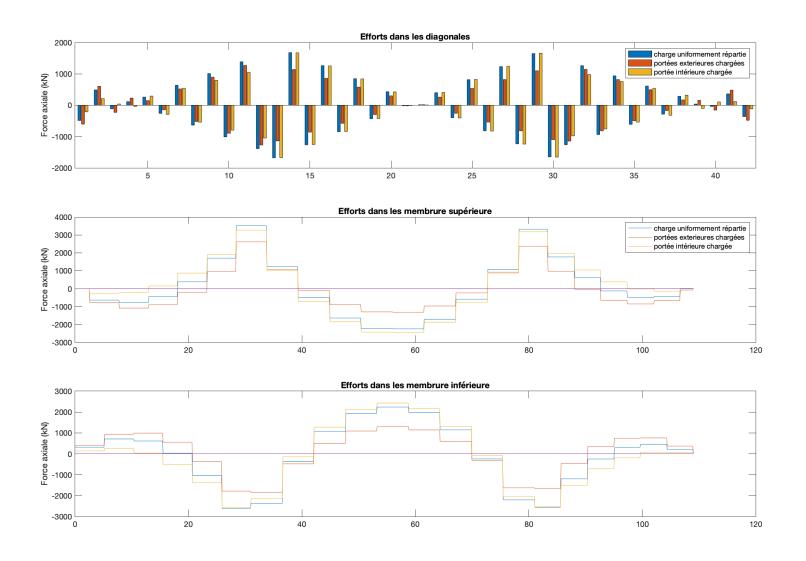


FIGURE 30 – Efforts dans le treillis à inclinaisons constantes et différents cas de charges

Une chose importante qui peut être vue ici est que les efforts dans les diagonales ainsi que dans les membrures changent rarement de signe. Les seuls endroits ou le signe change, est la ou les efforts ne sont pas très élevés donc ne seront pas des points critiques pour le dimensionnement. Il est donc toujours possible d'utiliser la variante trois avec des inclinaisons différentes selon si la barre est en traction ou en compression.

Une autre chose que l'on peut voir est que pour les diagonales, le cas de charge avec la charge uniformément répartie reste déterminant ensemble avec le cas de charge 3 pour les parties en travée centrale et les appuis intermédiaires. Pour les travées latérales et les appuis extérieurs, le deuxième cas de charge devient déterminant, ce qui est assez logique.

En regardant les membrures supérieures et inférieures, on constate que le cas de charge 3 est déterminant pour la travée centrale, le cas de charge 2 est déterminant pour les travées latérales et le cas de charge 1 est déterminant pour les deux appuis intermédiaires. Ces résultats sont cohérents avec ce qui était attendu.

Au niveau de l'esthétique, les deux premières variantes paraissent paraissent plus simples et normales. La troisième donne l'impression d'une structure un peu désordonné et difficile à comprendre. A ce niveau, la deuxième structure a également un désavantage considérable car il n'y aura moins de sensations de liberté

autour des appuis puisque les diagonales sont assez inclinées et condensées. La première variante propose en plus l'avantage que les contreventements ainsi que les entretoises seront disposés de manière régulière comparé aux deux autres variantes ou cela ne sera pas le cas si on veut les attacher aux noeuds existants du treillis.

Le tableau suivant montre le résumé de ces analyses :

Critère	Variante 1	Variante 2	Variante 3
Efforts diagonales traction	•	•••	••
Efforts diagonales compression	•••	••	•••
Resistance diagonales traction	•••	•••	•••
Resistance diagonales compression	•	••	•••
Resistance membrure inf traction	•••	•••	•••
Resistance membrure inf compression	••	•••	••
Resistance membrure sup traction	•••	•••	•••
Resistance membrure sup compression	•••	•	••
Sensation liberté vers appuis	•••	•	••
Place Ascenceur	•••	•	••
Total	•••	••	•••

FIGURE 31 – Comparaison des variantes

La comparaison montre que les variantes 1 et 3 sont à peu près au même niveau en regardant les points analysés. La variante choisie finalement sera la variante 1 avec les diagonales constantes. Ceci pour des variantes esthétiques car la variante constante et ordonnée plaisait mieux au concepteur.

A.1.1 Codes Matlab pour optimisation

```
close all;
clear all;
clc;
%% convention :
% Efforts: - compression, + traction
% Forces exterieures : vers le bas +, vers le haut -
% Attention à introduire les efforts avec le signe correct!
%% Définition structure
ak=0.49;
ym1=1.05;
L=[31 50 28]; %m
Ltot=sum(L);
R=[452.97 2127.33 2056.04 370.46]; %kN
R int=[528.12 1625.93 1540.41 456.54]; %kN
R ext=[209.28 1837.15 1806.34 164.43]; %kN
qEd=sum(R)/Ltot; %kN/m
qEd utile=34.7/2;
qEd perm=qEd-qEd utile;
h=3.5;
alpha1=atan(h/(31/12));
alpha2=atan(h/(50/18));
alpha3=atan(h/(28/12));
incl tot=[alpha1 alpha1 alpha1 alpha1 alpha1 alpha1 alpha1 alpha1 alpha1 tot=[alpha1 alpha1 a
alpha1 alpha1 alpha2 b
alpha2 alpha2 alpha2 alpha2 alpha2 alpha2 alpha2 alpha2 alpha3 alpha3 alpha3 {f v}
alpha3 alpha3 alpha3 alpha3 alpha3 alpha3 alpha3 alpha3]; %rad
DM=division membrure(incl tot,h); %m
lD=longueur diagonales(incl tot,h);
+DM(9))*qEd (DM(10)+DM(11))*qEd (DM(12)+DM(13))*qEd-R(2) (DM(14)+DM(15))*qEd (DM ✓
(16) + DM(17) )*qEd (DM(18) + DM(19) )*qEd (DM(20) + DM(21) )*qEd (DM(22) + DM(23) )*qEd (DM \checkmark 
(24) + DM(25))*qEd (DM(26) + DM(27))*qEd (DM(28) + DM(29))*qEd (DM(30) + DM(31))*qEd-R(3) 
(DM(32) + DM(33)) * qEd (DM(34) + DM(35)) * qEd (DM(36) + DM(37)) * qEd (DM(38) + DM(39)) * qEd (DM <math>\checkmark
(40) + DM(41)) * qEd DM(42) * qEd - R(4)];
(DM(8) + DM(9)) * qEd (DM(10) + DM(11)) * qEd DM(12) * qEd + DM(13) * qEd perm - R ext(2) (DM(14) <math>\checkmark
+DM(15))*qEd perm (DM(16)+DM(17))*qEd perm (DM(18)+DM(19))*qEd perm (DM(20)+DM(21)) \checkmark
*qEd perm (DM(22)+DM(23))*qEd perm (DM(24)+DM(25))*qEd perm (DM(26)+DM(27)) ✔
*qEd_perm (DM(28)+DM(29))*qEd_perm DM(30)*qEd_perm+DM(31)*qEd-R_ext(3) (DM(32)+DM &
(33))*qEd (DM(34)+DM(35))*qEd (DM(36)+DM(37))*qEd (DM(38)+DM(39))*qEd (DM(40)+DM
(41))*qEd DM(42)*qEd-R ext(4)];
R var int=[DM(1)*qEd perm-R int(1) (DM(2)+DM(3))*qEd perm (DM(4)+DM(5))*qEd perm \checkmark
(DM(6)+DM(7))*qEd perm (DM(8)+DM(9))*qEd perm (DM(10)+DM(11))*qEd perm DM(12) 
*qEd_perm+DM(13)*qEd-R_int(2) (DM(14)+DM(15))*qEd (DM(16)+DM(17))*qEd (DM(18)+DM 
(19))*qEd (DM(20)+DM(21))*qEd (DM(22)+DM(23))*qEd (DM(24)+DM(25))*qEd (DM(26)+DM ✓
(27))*qEd (DM(28)+DM(29))*qEd DM(30)*qEd+DM(31)*qEd perm-R int(3) (DM(32)+DM(33)) ✓
*qEd perm (DM(34)+DM(35))*qEd perm (DM(36)+DM(37))*qEd perm (DM(38)+DM(39)) ✔
*qEd_perm (DM(40)+DM(41))*qEd_perm DM(42)*qEd_perm-R_int(4)];
```

```
EFN1=first node(incl tot(1),R tot(1));
D initial1=EFN1(1);
Hinf initial1=EFN1(2);
[D MS MI]=assembl_vecteur_forces(incl_tot, R_tot, D_initial1, Hinf_initial1, 0);
EFN1=first node(incl tot(1),R var ext(1));
D initial1=EFN1(1);
Hinf initial1=EFN1(2);
[D_ext MS_ext MI_ext] = assembl_vecteur_forces(incl_tot, R_var_ext, D_initial1, \(\nu\)
Hinf initial1,0);
EFN1=first node(incl tot(1),R var int(1));
D initial1=EFN1(1);
Hinf initial1=EFN1(2);
[D int MS int MI int]=assembl vecteur forces(incl tot,R var int,D initial1, &
Hinf initial1,0);
%% affichage
% diagonales
A=7680e-6*ones(1, length(lD)); %m2
Iz=27.7e-6*ones(1, length(lD)); %m4
fy=355*ones(1,length(lD)); %N/mm2
E=210000*ones(1,length(lD)); %N/mm2
resist diagos=calcul resistance(lD,A,Iz,fy,E,ak,ym1,D);
diagonales_inclCst=table(incl_tot', lD', resist_diagos', D');
% Membrures
LMS=longueur membrure (DM, 1);
A=7680e-6*ones(1,length(LMS)); %m2
Iz=27.7e-6*ones(1,length(LMS)); %m4
fy=355*ones(1,length(LMS)); %N/mm2
E=210000*ones(1,length(LMS)); %N/mm2
resist memb sup=calcul resistance(LMS,A,Iz,fy,E,ak,ym1,MS);
LMI=longueur membrure (DM, 2);
A=7680e-6*ones(1,length(LMI)); %m2
Iz=27.7e-6*ones(1,length(LMI)); %m4
fy=355*ones(1,length(LMI)); %N/mm2
E=210000 * ones (1, length (LMI)); %N/mm2
resist_memb_inf=calcul_resistance(LMI,A,Iz,fy,E,ak,ym1,MI);
membSup inclConst=table(LMS', resist memb sup', MS');
membInf inclConst=table(LMI',resist_memb_inf',MI');
save('diagonales_inclConst.mat','diagonales_inclCst')
save('membSup inclConst.mat','membSup_inclConst')
save('membInf inclConst.mat','membInf inclConst')
%divers cas de charges
diagonales_inclCst_div_charges=[D;D_ext;D_int]';
diagonales_efforts_m=efforts_max(diagonales inclCst div charges);
```

```
membSup inclCst div charges=[MS; MS ext; MS int]';
membSup efforts m=efforts max(membSup inclCst div charges);
membInf inclCst div charges=[MI; MI ext; MI int]';
membInf_efforts_m=efforts_max(membInf_inclCst_div_charges);
save('diagonales inclCst div charges.mat','diagonales inclCst div charges')
save('membSup inclCst div charges.mat','membSup inclCst div charges')
save('membInf inclCst div charges.mat','membInf inclCst div charges')
save('diagonales efforts m.mat', 'diagonales efforts m')
save('membSup efforts m.mat','membSup efforts m')
save('membInf efforts m.mat','membInf efforts m')
%% fonctions
function division memb=division_membrure(incl,h)
     for i=1:length(incl)
         division memb(i)=h/tan(incl(i));
     end
end
function lD=longueur diagonales(incl,h)
     for i=1:length(incl)
         lD(i) = h/sin(incl(i));
     end
end
function LM=longueur membrure(div membrure, type memb)
    if type memb==1 %membrure superieure
        LM=zeros(1,length(div membrure)/2+1);
        LM(1,1) = div membrure(1);
        LM(1, end) = div membrure(end);
        for i=2:2:length(div membrure)-2
            LM(1,i/2+1) = div membrure(i) + div membrure(i+1);
        end
    elseif type memb==2 %membrure inferieure
        LM=zeros(1,length(div membrure)/2);
        for i=2:2:length(div membrure)
            LM(1,i/2) = div membrure(i-1) + div membrure(i);
        end
    end
end
function efforts firs node=first node(alpha,R)
    H=-R/tan(alpha);
    D=-sqrt(H^2+R^2);
    efforts_firs_node=[D H];
end
function efforts=calcul efforts(D1,H1,alpha1,alpha2,R)
    V1=D1*sin(alpha1);
    HD1=D1*cos(alpha1);
    V2=R-V1;
    D2=V2/sin(alpha2);
    HD2=D2*cos(alpha2);
    H2=H1+HD1-HD2;
    %vecteur efforts=[D1 H1 D2 H2] diago gauche, membrure gauche, diago droite, 🗸
membrure droite
    efforts=[D1 H1 D2 H2];
```

```
end
function [D MS MI]=assembl vecteur forces(inclinaisons, R appuis, D initial, ✓
Hinf initial, Hsup initial)
    nombre diagos=length(inclinaisons);
    %vecteur avec les diagonales
    diagonales=zeros(1, nombre diagos);
    diagonales(1,1) = D initial;
    %vecteur avec les membrures supérieures
    membrure sup=zeros(1,ceil(nombre diagos/2));
    membrure sup(1,1)=Hsup initial;
    %vecteur avec les membrures inférieures
    membrure inf=zeros(1,ceil(nombre diagos/2));
    membrure inf(1,1)=Hinf initial;
    %remplir les vecteurs
    for i=1:nombre diagos-1
        n=ceil(i/2);
        if mod(i,2)~=0 %nombre impair -> upper node
            u n=calcul efforts(diagonales(1,i), membrure sup(1,n), inclinaisons(i), ✓
inclinaisons(i+1),0);
            diagonales (1, i+1) = u n(3);
            membrure \sup(1, n+1) = u n(4);
        else %nombre pair -> lower node
            l n=calcul efforts(diagonales(1,i), membrure inf(1,n), inclinaisons(i), \boldsymbol{\nu}
inclinaisons(i+1),R appuis(n+1));
            diagonales (1, i+1) = 1 n(3);
            membrure inf(1,n+1)=l n(4);
        end
        D=diagonales;
        MS=membrure sup;
        MI=membrure inf;
    end
end
function vect resist=calcul resistance(longueurs, A, Iz, fy, E, ak, ym1, effort)
    for i=1:length(longueurs)
        lk(i) = longueurs(i) * sqrt(A(i) / Iz(i));
        le(i) = pi*sqrt(E(i)/fy(i));
        lk barre(i) = lk(i) / le(i);
        phi k(i) = 0.5*(1+ak*(lk barre(i)-0.2)+lk barre(i)^2);
        Xk(i)=1/(phi k(i)+sqrt(phi k(i)^2-lk barre(i)^2));
        resist traction(i) = A(i) * fy(i) / ym1;
        resist compression(i) = -resist traction(i) *Xk(i);
        if effort(i)>0
            vect resist(i)=1000*resist traction(i);
        elseif effort(i)<0</pre>
            vect resist(i)=1000*resist compression(i);
        else
            vect_resist(i)=0;
        end
    end
function efforts_m=efforts_max(sollicitations)
    for i=1:length(sollicitations)
        x=[sollicitations(i,1) sollicitations(i,2) sollicitations(i,3)];
```

```
\begin{array}{c} \text{efforts\_m}\,(\texttt{i},\texttt{1}) = & \text{max}\,(\texttt{x})\,;\\ \text{efforts\_m}\,(\texttt{i},\texttt{2}) = & \text{min}\,(\texttt{x})\,;\\ \text{end} \end{array}
```

```
close all;
clear all;
clc;
set(groot, 'defaultFigureUnits', 'centimeters', 'defaultFigurePosition', [0 0 40 2
30]);
%% variantes d'inclinaisons (efforts et resist)
load('diagonales inclConst.mat')
load('membSup_inclConst.mat')
load('membInf inclConst.mat')
load('diagonales inclVar1.mat')
load('membSup inclVar1.mat')
load('membInf inclVar1.mat')
load('diagonales inclVar2.mat')
load('membSup inclVar2.mat')
load('membInf inclVar2.mat')
%% representation membrures
x=linspace(0,109,1090);
EMI=efforts membrures (membInf inclConst.Var1, membInf inclConst.Var3,x);
EMI1=efforts membrures (membInf inclVar1.Var1, membInf inclVar1.Var3,x);
EMI2=efforts membrures (membInf inclVar2.Var1, membInf inclVar2.Var3,x);
EMS=efforts membrures (membSup inclConst.Var1, membSup inclConst.Var3,x);
EMS1=efforts membrures (membSup inclVar1.Var1, membSup inclVar1.Var3,x);
EMS2=efforts membrures (membSup inclVar2.Var1, membSup inclVar2.Var3,x);
% Efforts dans structure
figure(1)
subplot(3,1,1)
bar([diagonales inclCst.Var4 diagonales inclVar1.Var4 diagonales inclVar2.Var4])
legend('Variante treillis 1', 'Variante treillis 2', 'Variante treillis 3')
ylabel('Force axiale (kN)')
title('Efforts dans les diagonales')
hold off
subplot(3,1,2)
plot(x, EMS)
hold on
plot(x,EMS1)
plot(x, EMS2)
plot(x, zeros(1, 1090))
ylabel('Force axiale (kN)')
legend('Variante treillis 1', 'Variante treillis 2', 'Variante treillis 3')
title ('Efforts dans les membrure supérieure')
hold off
subplot(3,1,3)
plot(x,EMI)
hold on
plot(x,EMI1)
```

```
plot(x, EMI2)
plot(x, zeros(1, 1090))
ylabel('Force axiale (kN)')
title ('Efforts dans les membrure inférieure')
saveas(qcf, '/Users/jaelqrezet/Desktop/EPFL/PDM/calculs/Optimisation ⊌
treillis/results/efforts strucutres variables.png')
hold off
% Resistance dans structure
figure(2)
subplot(3,1,1)
bar([diagonales inclCst.Var3 diagonales inclVar1.Var3 diagonales inclVar2.Var3])
hold on
legend('Variante treillis 1', 'Variante treillis 2', 'Variante treillis 3')
ylabel('Resistance axiale (kN)')
title ('Resistance des diagonales')
axis off
hold off
subplot(3,1,2)
bar([membInf inclConst.Var2 membInf inclVar1.Var2 membInf inclVar2.Var2])
ylabel('Resistance axiale (kN)')
title ('Resistance des membrure inférieure')
axis off
hold off
subplot(3,1,3)
bar([membSup inclConst.Var2 membSup inclVar1.Var2 membSup inclVar2.Var2])
hold on
ylabel('Resistance axiale (kN)')
title ('Resistance des membrure supérieure')
axis off
saveas(gcf,'/Users/jaelgrezet/Desktop/EPFL/PDM/calculs/Optimisation ✔
treillis/results/resistance strucutres variables.png')
hold off
%% differents cas de charges
load('diagonales inclCst div charges.mat')
load('membSup inclCst div charges.mat')
load('membInf_inclCst_div_charges.mat')
EMS=efforts membrures (membSup inclConst.Var1, membSup inclCst div charges(:,1),x);
EMS1=efforts membrures (membSup inclConst.Var1, membSup inclCst div charges (:,2),x);
EMS2=efforts_membrures(membSup_inclConst.Var1,membSup_inclCst_div_charges(:,3),x);
EMI=efforts membrures(membInf inclConst.Var1, membInf inclCst div charges(:,1),x);
EMI1=efforts membrures (membInf inclConst.Var1, membInf inclCst div charges (:,2),x);
EMI2=efforts membrures(membInf inclConst.Var1, membInf inclCst div charges(:,3),x);
% load('diagonales inclVar2 div charges.mat')
% load('membSup inclVar2 div charges.mat')
```

```
% load('membInf_inclVar2_div_charges.mat')
% inclinaisons constantes
figure (3)
subplot(3,1,1)
bar(diagonales inclCst div charges)
hold on
legend('charge uniformement répartie', 'portées exterieures chargées', 'portée⊻'
intérieure chargée')
ylabel('Force axiale (kN)')
title('Efforts dans les diagonales')
hold off
subplot(3,1,2)
plot(x,EMS)
hold on
plot(x, EMS1)
plot(x, EMS2)
plot(x,zeros(1,1090))
legend('charge uniformement répartie', 'portées exterieures chargées', 'portée⊻'
intérieure chargée')
ylabel('Force axiale (kN)')
title ('Efforts dans les membrure supérieure')
hold off
subplot(3,1,3)
plot(x,EMI)
hold on
plot(x, EMI1)
plot(x, EMI2)
plot(x, zeros(1, 1090))
ylabel('Force axiale (kN)')
title ('Efforts dans les membrure inférieure')
saveas(gcf,'/Users/jaelgrezet/Desktop/EPFL/PDM/calculs/Optimisation ⊌
treillis/results/efforts inclcst lignesInfluences.png')
hold off
% % inclinaisons variables
% figure(4)
% subplot(3,1,1)
% bar(diagonales inclVar2 div charges')
% hold on
% legend('charge uniformement répartie', 'portées exterieures chargées', 'portée 🗹
intérieure chargée')
% ylabel('Force axiale (kN)')
% title('Efforts dans les diagonales')
% hold off
% subplot(3,1,2)
% bar(membSup inclVar2 div charges')
% hold on
% ylabel('Force axiale (kN)')
% title('Efforts dans les membrure supérieure')
% hold off
```

```
% subplot(3,1,3)
% bar(membInf inclVar2 div charges')
% hold on
% ylabel('Force axiale (kN)')
% title('Efforts dans les membrure inférieure')
% saveas(gcf,'/Users/jaelgrezet/Desktop/EPFL/PDM/Optimisation \ensuremath{\mathbf{\ell}}
treillis/results/efforts inclvar lignesInfluences.png')
% hold off
%% functions
function EM=efforts membrures(longueurs,efforts membrure,x)
    L=[0 cumsum(longueurs')]
    for i=1:length(x)
        for j=1:length(L)-1
             if L(1,j) \le x(i) \&\& x(i) \le L(1,j+1)
                 EM(i) = efforts membrure(j);
             end
        end
    end
    EM(length(x))=0;
end
```

```
close all;
clear all;
clc;
%% convention :
% Efforts: - compression, + traction
% Forces ex memb infterieures : vers le bas +, vers le haut -
% Attention à introduire les efforts avec le signe correct!
%% Définition structure
ak=0.49;
ym1=1.05;
%% efforts dans treillis
% diagonales
load('diagonales inclConst.mat')
load('diagonales efforts m.mat')
Diagonales = readtable('Profilés choisis.xlsx','Sheet','Diagonale ✓
rond','Range','C2:F44');
A=Diagonales.SectionA m2 ; %m2
Iz=Diagonales.Iz m4 ; %m4
fy=Diagonales.fy N mm2 ; %N/mm2
E=Diagonales.E N mm2 ; %N/mm2
vect resist diago=calcul resistance(diagonales inclCst.Var2, A, Iz, fy, E, ak, ym1);
verif diago=verification(vect resist diago, diagonales efforts m(:,1), ✓
diagonales_efforts_m(:,2));
%membrure supérieure
load('membSup inclConst.mat')
load('membSup efforts m.mat')
Memb sup = readtable('Profilés choisis.xlsx','Sheet','Membrure

✓
supérieure','Range','C2:F24');
A=Memb sup.SectionA m2; %m2
Iz=Memb sup.Iz m4 ; %m4
fy=Memb sup.fy N mm2 ; %N/mm2
E=Memb sup.E N mm2 ; %N/mm2
vect resist membSup=calcul resistance(membSup inclConst.Var1,A,Iz,fy,E,ak,ym1);
verif membSup=verification(vect resist membSup, membSup efforts m(:,1), \boldsymbol{\nu}
membSup efforts m(:,2));
%membrure supérieure
load('membInf inclConst.mat')
load('membInf efforts m.mat')
Memb_inf = readtable('Profilés choisis.xlsx','Sheet','Membrure♥
inférieure', 'Range', 'C2:F23');
A=Memb inf.SectionA m2; %m2
Iz=Memb_inf.Iz_m4_; %m4
fy=Memb inf.fy N mm2 ; %N/mm2
E=Memb inf.E N mm2 ; %N/mm2
vect resist membInf=calcul resistance(membInf inclConst.Var1,A,Iz,fy,E,ak,ym1);
{\tt verif\_membInf=verification} ({\tt vect\_resist\_membInf,membInf\_efforts\_m(:,1), \textit{\textbf{v}}}
membInf efforts m(:,2));
```

```
%% fonction
function vect resist=calcul resistance(longueurs, A, Iz, fy, E, ak, ym1)
    for i=1:length(longueurs)
         lk(i) = longueurs(i) * sqrt(A(i) / Iz(i));
         le(i)=pi*sqrt(E(i)/fy(i));
         lk barre(i)=lk(i)/le(i);
         phi k(i) = 0.5*(1+ak*(lk barre(i)-0.2)+lk barre(i)^2);
         x_{memb_infk(i)=1/(phi_k(i)+sqrt(phi_k(i)^2-lk_barre(i)^2));
         resist traction(i) = A(i) * fy(i) / ym1;
         resist_compression(i) =-resist_traction(i) *x_memb_infk(i);
         vect resist(i,1)=1000*resist traction(i);
         vect_resist(i,2)=1000*resist_compression(i);
    end
end
function verif=verification(vect resist, traction, compression)
    for i=1:length(vect resist)
         verif(i,1)=traction(i);
         verif(i,2)=vect resist(i,1);
         \operatorname{verif}(i,3) = \operatorname{abs}(\operatorname{verif}(i,2)/\operatorname{abs}(\operatorname{verif}(i,1)));
         verif(i,4)=compression(i);
         verif(i,5)=vect resist(i,2);
         verif(i,6) = abs(verif(i,5)/abs(verif(i,4)));
         if verif(i,1)<0
             verif(i,1)=0;
             verif(i,2)=0;
             verif(i,3)=0;
         end
         if verif(i,4) > 0
             verif(i, 4) = 0;
             verif(i,5)=0;
             verif(i, 6) = 0;
         end
    end
```

end

9.2 Catalogue prédalles

PRÉDALLE NERVURÉE

SUPER M





Edito

Spécialisé dans le plancher alvéolaire depuis 40 ans, FB GROUPE est aujourd'hui un leader incontournable en Europe.

Les éléments de plancher et murs en béton FB GROUPE sont associés à tous les projets de construction, de la maison individuelle aux travaux industriels. Un constat qui en dit long sur une technologie qui a fait ses preuves. Des avantages en terme d'ingénierie et de services, à la disposition des entreprises de construction, des bureaux d'études ainsi que des architectes. FB GROUPE vous offre des devis précis, des calculs béton aux normes européennes, des plans de pose faciles d'utilisation, une qualité de produit irréprochable ainsi que les conseils nécessaires au bon déroulement de votre chantier.



Quelques chiffres

- 100 collaborateurs
- 2 bureaux d'études spécialisés
- 2 usines de production
- 1 structure commerciale et logistique performante
- 450 000 m² de planchers fabriqués par an
- 10 millions de m² de planchers alvéolaires commercialisés en Europe.







DESCRIPTION

C'est un élément de plancher de type prédalle nervurée en béton précontraint par fil adhérent fabriqué en usine et répondant aux normes de type CPT Titre 2. Associé à un béton complémentaire mis sur chantier, ce produit permet de recréer des dalles pleines d'épaisseurs de 15 cm à 25 cm.

Avantages:

- montage permettant d'obtenir des portées jusqu'à 7,90 mètres
- reprise de charges importantes
- facilité et rapidité de mise en œuvre (150m² en 2h)
- peu d'acier complémentaire à placer sur chantier
- produit certifié et contrôlé en usine et disposant d'un ATEX CSTB label CE et NF
- peu ou pas d'étaiement
- livraison avec grutage
- service logistique performant
- plan de pose fourni

- tenue au feu de 1 h à 2 h suivant calculs
- possibilité d'intégrer des gaines électriques
- permet de recevoir tous types de revêtements de sols (carrelage, etc)
- isolation en sous face sur demande
- isolation phonique excellente
- inertie thermique supérieure
- résistance mécanique élevée
- durabilité
- impact carbone faible
- recyclable
- confort hygrothermique important
- confort olfactif indéniable (produit neutre)
- assurance décennale

LA PRÉDALLE NERVURÉE S'ADAPTE À TOUS VOS CHANTIERS



la construction

Une utilisation facile avec une mise en œuvre rapide. Un plan de pose complet est fourni.

la prédalle Super M

Largeur 120 cm. Permet de grandes portées. Résistance mécanique élévée. Pose avec peu ou sans étaiement.

un élément durable

Un impact écologique limité à la fabrication. La prédalle Super M est facilement recyclable (granulats réutilisables).

la finition

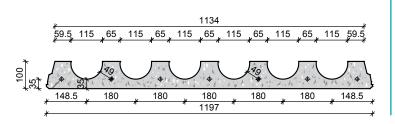
Une finition soignée en sous face. Ce produit peut être livré isolé.

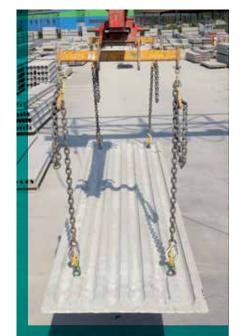




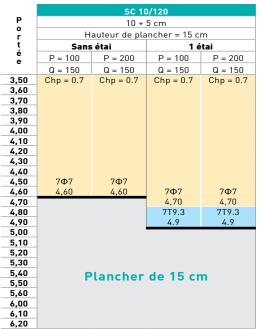
SC 10/120 - Super M

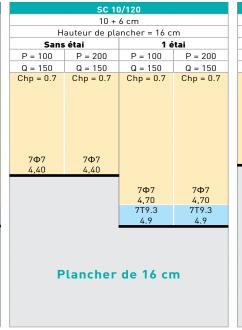
	Section dm ²		propre KN/ml	Volume Litre/m²	Qualité (de béton Fck*
Dalle préfabriquée	8,00					
Dalle		1,67	2,00		50N/mm ²	
Clavetages		0,08		2,89		25N/mm ²
Alvéoles		0,92		36,7		25N/mm ²
Béton de compression (par cm)		0,24				25N/mm²



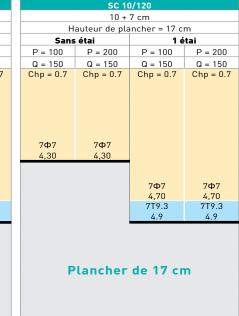


PORTEES LIMITES TRAVEE ISOSTATIQUE DALLE NERVUREE





(**A**)





PORTEES LIMITES 3 TRAVEES CONTINUES

en DALLE NERVUREE



		50.40	1400		
Р		SC 10			
o O			5 cm		ł
ŗ		auteur de pla			ł -
t é	Sans	Sans étai		tai	-
e	P = 100	P = 200	P = 100	P = 200	
	Q = 150	Q = 150	Q = 150	Q = 150	
3,50	Chp = 0.7	Chp = 0.7	Chp = 0.7	Chp = 0.7	
3,60					
3,70					
3,80					
3,90					
4,00					
4,10					
4,20					
4,30					
4,40					
4,50	7Ф7	7Ф7			
4,60	4,60	4,60	7Ф7	7Ф7	
4,70			4,70	4,70	
4,80			7T9.3	7T9.3	
4,90			4.9	4.9	
5,00					
5,10					
5,20					
5,30					
5,40	. P	Plancher	de 15 ci	m	
5,50					
5,60					
6,00					
6,10					
6,20					

SC 10/120					
	10 +	6 cm			
H	auteur de pla	ncher = 16 ci	m		
Sans	étai	1 é	tai		
P = 100	P = 200	P = 100	P = 200		
Q = 150	Q = 150	Q = 150	Q = 150		
Chp = 0.7	Chp = 0.7	Chp = 0.7	Chp = 0.7		
4,40	7Ф7 4,40	7Ф7	7Ф7		
		4,70	4,70		
		7T9.3	7T9.3		
		4.9	4.9		
Plancher de 16 cm					

SC 10/120 10 + 7 cm Hauteur de plancher = 17 cm Sans étai 1 étai P = 100 P = 200 P = 100 P = 200 Q = 150 Q = 150Q = 150Q = 150Chp = 0.7 Chp = 0.7Chp = 0.7Chp = 0.77Ф7 7Ф7 4,30 4,30 7Ф7 7Ф7 4.70 4,70 7T9.3 7T9.3 4.9 4.9

Plancher de 17 cm

HYPOTHESES DE CALCUL DES PORTEES LIMITES DES DALLES **NERVUREES PRECONTRAINTES**

Hypothèses générales

- Zone de sismicité 1 (très faible).
- Catégorie de bâtiment : habitation , zone résidentielle.
- Stockage court.
- Classe d'exposition : XC1.

Aciers de précontraintes

Туре	Diamètre (mm)	Section (cm ²)	Fyk (KN)	Po (KN)
T12.5	12.5	0.93	173	121
T9.3	9.3	0.52	96.7	82
Φ7	7	0.385	64.29	54.4
Ф5	5	0.196	36.5	14

- Dalles nervurée : fck = 50 MPa signal de détension = 35 MPa
- Dalle de compression : fck =25 MPa

Symboles sur les abaques

Chp =1 : chapeaux HA 1 kg/m² de plancher ;

Isolation acoustique

Identique à un plancher plein en loi de masse.

Coupe feu : 1 heure

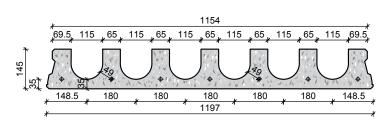






SC 15/120 - Super M

	Section dm ²		propre KN/ml	Volume Litre/m²	Qualité Fck	de béton Fck*
Dalle préfabriquée	10,07					
Dalle		2,10	2,52		50N/mm ²	
Clavetages		0,13		5,00		25N/mm ²
Alvéoles		1,70		67,8		25N/mm ²
Béton de compression (par cm)		0,24				25N/mm²



HYPOTHESES DE CALCUL DES PORTEES LIMITES DES DALLES **NERVUREES PRECONTRAINTES**

Hypothèses générales

- Zone de sismicité 1 (très faible).
- Catégorie de bâtiment : habitation , zone résidentielle.
- Stockage court.
- Classe d'exposition : XC1.

Aciers de précontraintes

Type	Diamètre (mm)	Section (cm ²)	Fyk (KN)	Po (KN)
T12.5	12.5	0.93	173	96
T9.3	9.3	0.52	96.7	82
Φ7	7	0.385	64.29	54.4
Ф5	5	0.196	36.5	14

Béton

- Dalles nervurée : fck = 50 MPa signal de détension = 35 MPa
- Dalle de compression : fck =25 MPa

Symboles sur les abaques

Chp =1: chapeaux HA 1 kg/m² de plancher;

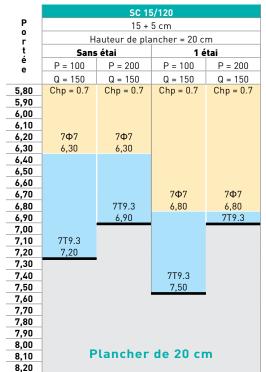
Isolation acoustique

Identique à un plancher plein en loi de masse.

Coupe feu: 1 heure (14)



PORTEES LIMITES TRAVEE ISOSTATIQUE DALLE NERVUREE



	<u> </u>					
	SC 1	5/120				
15 + 6 cm						
Н	auteur de pla	ncher = 21 c	m			
Sans	étai	1 é	tai			
P = 100	P = 200	P = 100	P = 200			
Q = 150	Q = 150	Q = 150	Q = 150			
Chp = 0.7	Chp = 0.7	Chp = 0.7	Chp = 0.7			
7 Ф 7 6,20	7 Ф 7 6,20					
7T9.3	7T9.3	7 Ф 7 6,90	7 Ф 7 6,90			
7,00	7,00		7T9.3 7,10			
7T9.3 7,70						
Plancher de 21 cm						

	SC 15/120								
		15 + 7 cm							
	Н	auteur de pla	ncher = 22 c	m					
	Sans	étai	1 é	tai					
	P = 100	P = 200	P = 100	P = 200					
	Q = 150	Q = 150	Q = 150	Q = 150					
7	Сhp = 0.7 7Ф7 6,00	Chp = 0.7 7Ф7 6,00	Chp = 0.7	Chp = 0.7					
	7T9.3 6,90	7T9.3 6,90							
	5,70	0,70		7Ф7 7,10					
				7T9.3 7,30					
	P	Plancher	7Ф7 7,70 7Т9.3(fa3) 7,90 de 22 cr	n					



PORTEES LIMITES 3 TRAVEES CONTINUES

en DALLE NERVUREE

	SC 15/120						
Р			5 cm				
0 r	Н		ncher = 20 c	m			
t é	Sans	étai	1 é	tai			
ė e	P = 100	P = 200	P = 100	P = 200			
	Q = 150	Q = 150	Q = 150	Q = 150			
5,80	Chp = 1,00	Chp = 1,20	Chp = 1,60	Chp = 1,60			
5,90							
6,00							
6,10	7Ф7	7Ф7					
6,20	pp	pp					
6,30 6,40	6,30	6,30					
6,50							
6,60							
6,70							
6,80							
6,90			7Ф7	7Ф7			
7,00			7,00	7,00			
7,10	7T9.3	7T9.3					
7,20	7,20	7,20					
7,30							
7,40							
7,50				7T9.3			
7,60				7,50			
7,70			7T9.3				
7,80			7,80				
7,90							
8,00	P	lancher	de 20 cr	n			
8,10							

SC 15/120						
	15 + 6 cm					
Hauteur de plancher = 21 cm						
Sans	étai	1 é	tai			
P = 100	P = 200	P = 100	P = 200			
Q = 150	Q = 150	Q = 150	Q = 150			
Chp = 1,00	Chp = 1,20	Chp = 1,30	Chp = 1,60			
7Ф7	7Ф7					
ρp	pp					
6,20	6,20					
,						
7T9.3	7T9.3	7Ф7	7Ф7			
7,00	7,00	7,00	7,00			
·						
			770.0			
		7T9.3	7T9.3 7,70			
		719.3 7,80	7,70			
		7,00				
P	lancher	de 21 cr	n			

15 + 7 cm						
Н	auteur de pla	ncher = 22 c	m			
Sans	étai	1 é	tai			
P = 100	P = 200	P = 100	P = 200			
Q = 150	Q = 150	Q = 150	Q = 150			
Chp = 1,00 7Ф7(pp) 6,00	Chp = 1,20 7Ф7(pp) 6,00	Chp = 1,30	Chp = 1,60			
7T9.3 6,90	7T9.3 6,90	7 Ф 7 8,30	7 Ф 7 8,30			
		7T9.3 7,80	7T9.3 7,30			
Plancher de 22 cm						

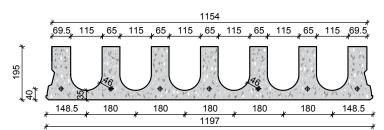






SC 20/120 - Super M

	Section dm ²		propre KN/ml	Volume Litre/m²	Qualité Fck	de béton Fck*
Dalle préfabriquée	12,40					
Dalle		2,59	3,10		50N/mm ²	
Clavetages		0,18		7,08		25N/mm ²
Alvéoles		2,56		102		25N/mm ²
Béton de compression (par cm)		0,24				25N/mm²



HYPOTHESES DE CALCUL DES PORTEES LIMITES DES DALLES **NERVUREES PRECONTRAINTES**

Hypothèses générales

- Zone de sismicité 1 (très faible).
- Catégorie de bâtiment : habitation , zone résidentielle.
- Stockage court.
- Classe d'exposition : XC1.

Aciers de précontraintes

Type	Diamètre (mm)	Section (cm ²)	Fyk (KN)	Po (KN)
T12.5	12.5	0.93	173	121
T9.3	9.3	0.52	96.7	82
Φ7	7	0.385	64.29	54.4
Ф5	5	0.196	36.5	14

Béton

- Dalles nervurée : fck = 50 MPa signal de détension = 35 MPa
- Dalle de compression : fck =25 MPa

Symboles sur les abaques

Chp =1: chapeaux HA 1 kg/m² de plancher;

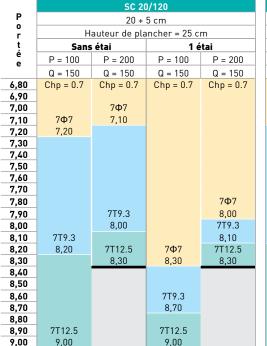
Isolation acoustique

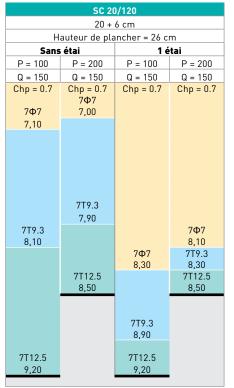
Identique à un plancher plein en loi de masse.

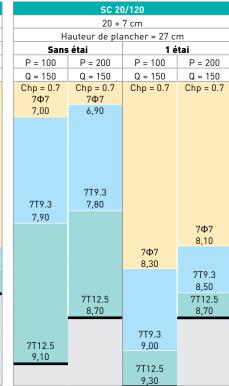
Coupe feu : 1 heure



PORTEES LIMITES TRAVEE ISOSTATIQUE DALLE NERVUREE







Plancher de 25 cm

9,10

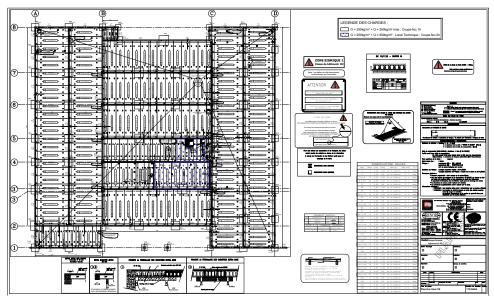
9,20

9.30

Plancher de 26 cm

Plancher de 27 cm





Plan de pose fourni

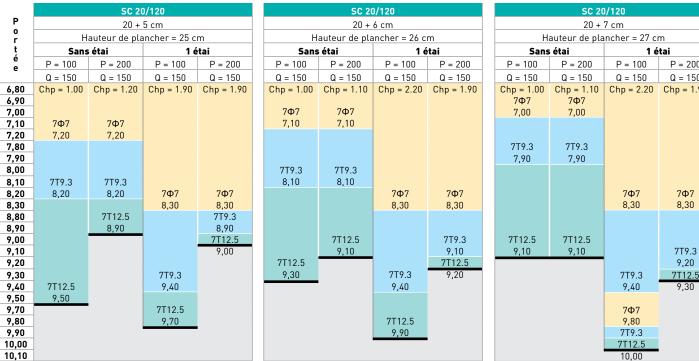
PORTEES LIMITES 3 TRAVEES CONTINUES **PO DALLE NERVUREE**

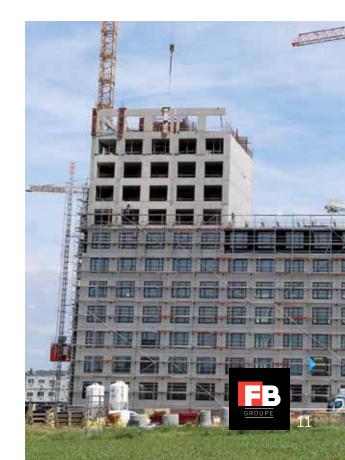
(14)

CIT	//LLL IV	LICTOR	
		SC 20)/120
P		20 +	5 cm
о Г	Н	auteur de pla	ncher =
t é	Sans	étai	
e e	P = 100	P = 200	P = 1
•	0 - 150	0 - 150	0 - 1

SC 20/120					
20 + 7 cm					
H	auteur de pla	ncher = 27 c	m		
Sans	étai	1 é	tai		
P = 100	P = 200	P = 100	P = 200		
Q = 150	Q = 150	Q = 150	Q = 150		
Chp = 1.00 7Φ7 7,00	Chp = 1.10 7Φ7 7,00	Chp = 2.20	Chp = 1.90		
7T9.3 7,90	7T9.3 7,90				
		7 Ф 7 8,30	7 Ф 7 8,30		
7T12.5 9,10	7T12.5 9,10		7T9.3		
		7T9.3 9,40	9,20 7T12.5 9,30		
		7 Ф 7 9,80			
		7T9.3			
		7T12.5 10,00			

Plancher de 26 cm Plancher de 27 cm





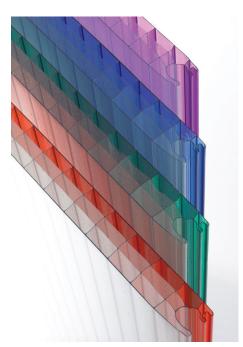
Plancher de 25 cm



9.3 Catalogue tôles translucides







Stegplatten Stegelemente **Flachplatten**

Profilzubehör

(Februar 2014)

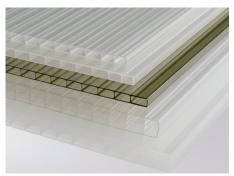
Plaques alvéolaires Éléments à emboitement Plaques plates

profils et accessoires

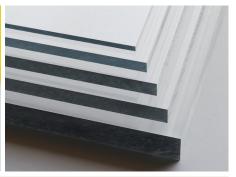
(février 2014)



Produktebeschrieb / Description des produits







ACRYLGLAS

ACRYLGLAS Stegplatten bestehen aus PMMA (Polymethylmethacrylat) und werden in der Umgangssprache als Plexiglas betitelt. Die Platten sind in Stärke 16 und 32 mm erhältlich und erfüllen ästhetisch hohe Ansprüche. Besonders zeichnet sich Acrylglas durch seine hervorragende UV-Beständigkeit aus. Die glatte Oberfläche sorgt dafür, dass der Schmutz kaum haften kann. Beim Zuschneiden der Platten empfehlen wir zwingend die Verwendung einer Kreis- oder Tischsäge mit feingezahntem Hartmetallblatt. Lochbohrungen sollten ausschliesslich mit einem Kegel- oder Stufenbohrer ausgeführt werden. Für die Befestigung der Platten bieten wir Ihnen ein umfangreiches Sortiment an Aluminium-Profilen an. Es gilt bei der Montage, die Ausdehnung der Platten zu berücksichtigen.

Eigenschaft:

- Hohe Transparenz
- Hervorragende UV-Beständigkeit
- Grosse Materialstärke
- Schöne Ästhetik
- Schützt vor UV-Strahlen

Anwendungen:

- Hochwertige Pergola-, Terrassen- und Carportüberdachungen
- Vordächer
- Fassadenhüllen
- Windschutzwände
- Innenausbau (Deko)
- Abdeckungen aller Art

ACRYLGLAS

Les plaques alvéolaires ACRYLGLAS se composent de PMMA (polyméthacrylate de méthyle) et sont familièrement appelées " plexiglas ". Disponibles en 16 et 32 mm d'épaisseur, elles répondent à des exigences esthétiques élevées. Le verre acrylique se caractérise surtout par sa résistance exceptionnelle aux rayons UV. Les salissures n'adhèrent presque pas sur la surface lisse des plaques. Lors de la découpe des plaques, nous vous recommandons d'utiliser impérativement une scie circulaire ou sauteuse dotée d'une lame en carbure de tungstène à denture fine. Les perçages doivent être réalisés uniquement à l'aide d'une mèche conique. Pour la fixation des plaques, nous vous proposons une vaste gamme de profiles en aluminium. Lors du montage, il convient de prendre en compte la dilatation des plaques.

Caractéristiques:

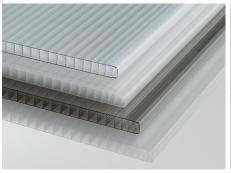
- Grande transparence
- Excellente résistance aux rayons UV
- Grandes épaisseurs de matière
- Design esthétique
- Protection contre les rayons UV

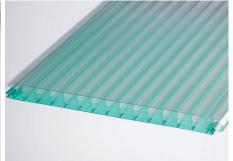
Applications:

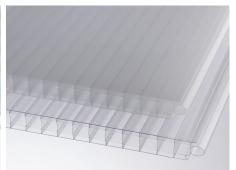
- Toitures de pergola, de terrasse et d'abri de voiture de haute qualité
- Auvents
- Revêtements de façade
- Panneaux brise-vent
- Aménagement intérieur (décoration)
- Tous types de recouvrements

2.2 2014/1









POLYCARBONAT (QUALEX) STEGPLATTEN

POLYCARBONAT Stegplatten sind extrem widerstandsfähig und weisen eine hohe Schlagfestigkeit auf. Sie sind in den Stärken von 6 mm bis 32 mm erhältlich. Der Hohlkammeraufbau sorgt für eine optimale Raumausleuchtung, hat eine bestens isolierende Wirkung und reduziert die Tropfwasserbildung auf ein Minimum. Die einseitige UV-Beschichtung sorgt für einen konstant bleibenden hohen Lichtdurchlass und erhöht die Langlebigkeit. Mittels Stich- oder Kreissägen (mit feingezahnten Hartmetallblättern) ist eine Verarbeitung problemlos möglich.

Bei Zuschnitten dafür sorgen, dass die Platte nicht unter Spannung steht und nicht vibrieren kann.

Polycarbonat kann bei Temperaturen von -40 bis plus 115 Grad Celsius eingesetzt werden. Die thermische Ausdehnung/Schrumpfung muss zwingend beachtet und ein möglicher Hitzestau vermieden werden.

Eigenschaft:

- Schlag-, stoss- und bruchfest (keinerlei Splitterbildung)
- Gut isolierende Wirkung
- Reduzierte Tropfwasserbildung
- Einfache Verarbeitung
- Geringes Eigengewicht
- Gutes Brandverhalten
- Hohe Temperaturbeständigkeit
- Wartungsfreundlich

Anwendungen:

- Überdachungen
- Fassadenhüllen
- Wandverkleidungen
- Lichtbänder
- Pergolaüberdachungen
- Windschutzwände
- Gewächshausbau
- Abdeckungen aller Art

PLAQUES ALVÉOLAIRES POLYCARBONAT

Les plaques alvéolaires POLYCARBONAT sont extrêmement solides et présentent une grande résistance aux chocs. Elles sont disponibles dans des épaisseurs de 6 à 32 mm. La structure alvéolaire assure un éclairage optimal de la pièce, a un effet parfaitement isolant et réduit la formation de gouttes d'eau au minimum. Le revêtement UV unilatéral garantit le passage constant d'une grande quantité de lumière et augmente la durée de vie des plaques. Cellesci peuvent être usinées facilement à l'aide d'une scie sauteuse ou circulaire (dotée d'une lame en carbure de tungstène à denture fine).

Lors de la découpe, veillez à ce que la plaque ne soit pas sous tension et ne puisse pas vibrer. Le polycarbonate peut être utilisé dans une plage de températures comprises entre -40 et +115 °C. Ne négligez pas la dilatation/le rétrécissement thermique et évitez une éventuelle accumulation de chaleur.

Caractéristiques:

- Résistance aux coups, aux chocs et à la rupture (aucun fendillement)
- Effet bien isolant
- Formation de gouttes d'eau réduite
- Facilité d'usinage
- Faible poids propre
- Bon comportement au feu
- Résistance élevée à la température
- Facilité d'entretien

Applications:

- Toitures
- Revêtements de facade
- Revêtements mural
- Bandes lumineuses
- Toitures de pergola
- Panneaux brise-vent
- Serres
- Tous types de recouvrements

2.14/1 **2.3**



Kurzübersicht und Werte Résumé et valeurs		U-Wert <i>Valeur U</i>	G-Wert <i>Valeur G</i>		BKZ	
nooume c	va varoc		W/m ² K	glasklar/ <i>cristal</i>	opal	
Polycarbonat	6 mm	Doppelsteg / double parois	3.5	0.77		4.2
Polycarbonat	10 mm	Doppelsteg / double parois	3.0	0.77	0.56	4.2
Polycarbonat	16 mm	"seven" Struktur / structur "seven"	1.78	0.77	0.55	4.2
Polycarbonat	25 mm	"seven" Struktur / structur "seven"	1.52	0.65	0.55	4.2
Acryl	16 mm	Doppelsteg / double parois	2.9	0.82		4.2
Acryl	32 mm	4-fachsteg / quatre parois	1.6	0.71	0.60	4.2
Elemente mit	Nut + Ka	mm / Éléments à emboîtement				
Polycarbonat	16 mm	333 mm 4-steg / quatre parois	2.1			4.2
Polycarbonat	20 mm	333 mm 4-steg / quatre parois	2.0			4.2
Polycarbonat	40 mm	2540-4 4-steg / quatre parois	1.45			4.2 + 5.3
Polycarbonat	40 mm	2540-6 6-steg / six parois	1.20			4.2 + 5.3
Polycarbonat	40 mm	2540-7 7-steg / sept parois	1.05			4.2 + 5.3
Polycarbonat	50 mm	2550-10 10-steg / dix parois	0.83			4.2 + 5.3
Polycarbonat	60 mm	2560-12 12-steg / douze parois	0.71-0.74			4.2 + 5.3

Für weitere Daten verlangen Sie unsere technische Dokumentation

Demandez notre documentation téchnique pour des informations supplémentaires

Brandkennziffer nach VKF-Klassierung

Für den Brennbarkeitsgrad sind Zündbarkeit und Abbrandgeschwindigkeit massgebend. Diese werden in folgende Brennbarkeitsgrade eingeteilt:

Brennbarkeitsgrad

3 = leichtbrennbar

4 = mittelbrennbar

5 = schwerbrennbar

5 = (200° C) schwerbrennbar bei 200°C

6q = quasi nichtbrennbar

6 = nichtbrennbar

Qualmgrad

1 = stark (max. Lichtabsorption über 90%)

2 = mittel (max. Lichtabsorption über 50%-90 %)

3 = schwach (max. Lichtabsorption 0% - 50%)

BKZ 4.2

4 = mittelbrennbar

2 = Qualmgrad mittel

BKZ 5.2

5 = schwerbrennbar

2 = Qualmgrad mittel

BKZ 5.3

5 = schwerbrennbar

3 = Qualmgrad schwach

La classification d'incendie selon VFK

Pour la classification de la combustibilité le point d'inflammation et la vitesse du brûlage est déterminante:

Classification de la combustibilité

3 = facilement inflammable

4 = moyen inflammable

5 = difficilement inflammable

5 = (200 ° C), difficilement inflammable à 200°C

6q = quasiment non-inflammable

6 = non inflammable

dearé de fumée

1 = forte (max. l'absorption de la lumière plus de 90%)

2 = moyen (max. l'absorption de lumière entre 50% à 90%)

3 = faible (max. l'absorption de la lumière 0% à 50%)

BKZ 4.2

4 = moyen inflammable

2 = moyenne production de fumée

BKZ 5.2

5 = difficilement inflammable

2 = movenne production de fumée

BKZ 5.3

5 = difficilement inflammable

3 = faible production de fumée

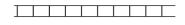
Hagelwiderstandsklasse HW Classement de la résistance contre la grêle HW

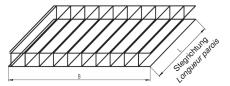
Hagelwiderstand Résistance de grêle	Durchmesser Diamètre	Masse <i>Masse</i>	Geschwindigkeit Vitesse	Klassengrenze Limite de classe
HW 1 sehr schwach / très faible	1 cm	0.5 g	13.8 m/s	0.04 J
HW 2 schwach / faible	2 cm	3.6 g	19.5 m/s	0.70 J
HW 3 mittel / moyen	3 cm	12.3 g	23.9 m/s	3.50 J
HW 4 hoch / haute	4 cm	29.2 g	27.5 m/s	11.1 J
HW 5 sehr hoch / très haute	5 cm	56.9 g	30.8 m/s	27.0 J

2.4 2014/1



Doppelstegplatten / Plaques à double parois





POLYCARBONAT (Qualex) einseitig UV-vergütet / protection UV à un côté

Artikel-Nr <i>No-d'article</i>	Farbe Couleur	Stärke <i>Epaisseur</i>	Steglänge Longueur	Breite <i>Largeur</i>
296.206 296.216	glasklar / transparent glasklar / transparent	6.0 mm 6.0 mm	6.00 m Zuschnitt / Cou	2.10 m pe
296.210 296.217 296.415 296.416	glasklar / transparent glasklar / transparent opal / opal, blanc translucide opal / opal, blanc translucide	10.0 mm 10.0 mm 10.0 mm 10.0 mm	6.00 m Zuschnitt / Cou 6.00 m Zuschnitt / Cou	2.10 m
296.412 296.413	rauchbraun / brun, fumé translucide rauchbraun / brun, fumé translucide		6.00 m Zuschnitt / Cou	2.10 m pe
	Zubehör ab Seite 2.12 / accessoires	à partir de la p	page 2.12	

"Seven" Struktur / structur "seven"



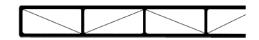
POLYC	ARBONAT (Qualex) eins	seitig UV-ve	rgütet / <i>prote</i>	ction UV	à un côté
Artikel-Nr No-d'article	Farbe Couleur	Stärke <i>Epaisseur</i>	Steglänge <i>Longueur</i>	Breite <i>Largeur</i>	
296.450	glasklar / <i>transparent</i>	16.0 mm	6.00 m	2.10 m	
296.451	glasklar / transparent	16.0 mm	7.00 m	2.10 m	poids env 2.5 kg/m2 ->
296.455	glasklar / transparent	16.0 mm	6.00 m	1.20 m	0.25N/m2
296.456	glasklar / <i>transparent</i>	16.0 mm	7.00 m	1.20 m	https://
296.459	glasklar / <i>transparent</i>	16.0 mm	Zuschnitt/ Cou	ре	www.leboutte.be/ catalogue_fr_toiture_p
296.460	opal / opal, blanc translucide	16.0 mm	6.00 m	2.10 m	olycarbonate_plaque_
296.465	opal / opal, blanc translucide	16.0 mm	6.00 m	1.20 m	SiX-
296.466	opal / opal, blanc translucide	16.0 mm	7.00 m	1.20 m	parois-16mm_polycarb onate-pour-
296.469	opal / opal, blanc translucide	16.0 mm	Zuschnitt / Co	upe	toiture-16mm.html
296.470	rauchbraun / brun, fumé translucide	16.0 mm	6.00 m	2.10 m	
296.475	rauchbraun / brun, fumé translucide	16.0 mm	6.00 m	1.20 m	
296.479	rauchbraun / brun, fumé translucide	16.0 mm	Zuschnitt / Co	ıpe	
	HEAT-STOP Hitzereduktion um 35	-	-	d- 05 0/	
	Comparer avec transp				
296.430	opal, silber / opal, argent	16.0 mm	6.00 m	2.10 m	
296.431	opal, silber / opal, argent	16.0 mm	Zuschnitt / Co	•	
296.434	opal, silber / opal, argent	16.0 mm	4.00 m	2.10 m	
296.435	opal, silber / opal, argent	16.0 mm	6.00 m	1.20 m	
	Zubehör ab Seite 2.12 / accessoires	à partir de la	page 2.12		
296.480	glasklar / transparent	25.0 mm	6.00 m	1.20 m	
296.490	opal / opal, blanc translucide	25.0 mm	6.00 m	1.20 m	
	andere Stärken auf Anfrage / autro	es épaisseur	s sur demande		

Lichtplatten gelten als nicht begehbar. Bitte beachten Sie bei der Montage die Sicherheitsmassnahmen gemäss dem Stand der Technik. Il n'est pas possible e marcher sur les plaques translucides. Veuillez respecter lors du montage les mesures de sécurité selon l'état de l'art.

2.5



Doppelstegplatten / Plaques à double parois "ULTRA-RESIST" / "ULTRA-RESIST"



POLYCARBONAT (Qualex)

UV-beständig beidseitig/ *protection UV des deux côtés* bruchfest, 10 Jahre auf Hagelgarantie* / *résistance à la rupture*,

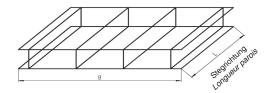
10 ans garantie de produit contre les dégâtes de grèle*

Artikel-Nr	Farbe	Stärke	Steglänge	Breite
No-d'article	Couleur	Epaisseur	Longueur	Largeur
296.440	glasklar / transparent	16.0 mm	7.00 m	1.20 m
296.441	opal / opal. blanc translucide	16.0 mm	7.00 m	1.20 m

Verrechnungslängen/ *mesures de facturation:* 2.0 / 2.5 / 3.0 / 3.5 / 4.0 / 4.5 / 5.0 / 7.0 m

Zubehör ab Seite 2.12 / accessoires à partir de la page 2.12

Doppelstegplatten Plaques à double parois

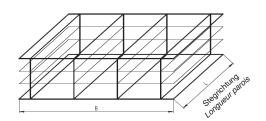


ACRYLGLAS / VERRE ACRYLIQUE

Qualität resist / qualité résist "no drop" UV-beständig / resistant aux UV

Artikel-Nr No-d'article	Farbe Couleur	Stärke Epaisseur	Steglänge Longueur	Breite Largeur
332.000	glasklar / transparent	16.0 mm	6.00 m	1.20 m
332.100	rauchbraun / brun, fumé translucide	16.0 mm	6.00 m	1.20 m
332.200	opal / opal, blanc translucide	16.0 mm	6.00 m	1.20 m
	Zubehör ab Seite 2.12 / accessoires à partir de la page 2.12			

Vierfachstegplatten Plaques à quatre parois



ACRYLGLAS / VERRE ACRYLIQUE

Qualität resist / qualité résist "no drop" UV-beständig / resistant aux UV

Artikel-Nr <i>No-d'article</i>	Farbe Couleur	Stärke <i>Epaisseur</i>	Steglänge Longueur	Breite <i>Largeur</i>
334.000	glasklar / transparent	32.0 mm	6.00 m	1.23 m
334.020	opal / opal, blanc translucide	32.0 mm	6.00 m	1.23 m

Zubehör Seite 2.14 / accessoires page 2.14

Stegplatten gelten als nicht begehbar. Bitte beachten Sie bei der Montage die Sicherheitsmassnahmen gemäss dem Stand der Technik. II n'est pas possible de marcher sur les plaques alvéolaires. Veuillez respecter lors du montage les mesures de sécurité selon l'état de l'art.

2.6 2014/1



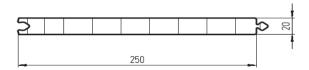
Doppelwandelemente 250/20 Éléments à emboîtement double paraois 250/20



ACRYLGLAS / VERRE ACRYLIQUE UV-vergütet (durchgehend)

protection UV dans la masse

Artikel-Nr No-d'article	Farbe Couleur	Stärke <i>Epaisseur</i>	Steglänge Longueur	Breite Largeur
334.100	glasklar / transparent	20.0 mm	6.00 m	0.25 m
334.200	opal / opal, blanc translucide	20.0 mm	6.00 m	0.25 m
	Zuhahör ah Saita 2 13 / accessoires à nartir de la nage 2 13			



PVC	nicht UV stabil sans protection UV			
Artikel-Nr No-d'article	Farbe Couleur	Stärke <i>Epaisseur</i>	Steglänge Longueur	Breite Largeur
308.100	glasklar / <i>transparent</i> (leicht bläulich / <i>légèrment bleuté</i>)	20.0 mm	6.00 m	0.25 m

Profile aus POLYCARBONAT siehe Seite 2.12 **Profils en POLYCARBONAT** voir page 2.12

Profile aus ALUMINIUM siehe ab Seite 2.12 **Profils en ALUMINIUM** à partir de la page 2.12

POLYCARBONAT - Platten mit NEOMAT-Kitt abdichten (keinesfalls handelsübliche Kitte verwenden, siehe Seite 2.11) Plaques POLYCARBONAT seulement étancher avec mastic-NEOMAT (en aucun cas utiliser un mastique autre que celui de NEOMAT, voir page 2.11)

Stegplatten gelten als nicht begehbar. Bitte beachten Sie bei der Montage die Sicherheitsmassnahmen gemäss dem Stand der Technik II n'est pas possible e marcher sur les plaques alvéolaires. Veuillez respecter lors du montage les mesures de sécurité selon l'état de l'art.

2014/1 2.7



4-Stegelemente Éléments à quatre parois

Typ N2333-16-4



POLYCARBONAT einseitig UV-vergütet, protection UV à un côté

Artikel-Nr Farbe Stärke Steglänge Breite
No-d'article Couleur Epaisseur Longueur Largeur
334.446 kristall / cristal transparent 16.0 mm 6.00 m 0.333 m +/- 1%

Zubehör Seite 2.14 / accessoires page 2.14

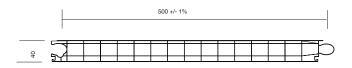
Typ N2333-20-4



POLYCARBONAT einseitig UV-vergütet, protection UV à un côté

Artikel-Nr Farbe Stärke Steglänge **Breite** No-d'article Couleur Epaisseur Longueur Largeur 334.447 kristall / cristal transparent 20.0 mm 6.00 m 0.333 m +/- 1% 334,448 6.00 m opal / opal transparent 20.0 mm 0.333 m +/- 1% Zubehör Seite 2.14 / accessoires page 2.14

Typ N2540-4



POLYCARBONAT einseitig UV-vergütet, protection UV à un côté

Artikel-Nr	Farbe	Stärke	Steglänge	Breite <i>Largeur</i> 0.500 m +/- 1%			
No-d'article	<i>Couleur</i>	Epaisseur	Longueur				
334.450	kristall / cristal <i>transparent</i>	40.0 mm	6.00 m				
334.455	1.455 opal / opal transparent 40.0 mm 6.00 m 0.500 m +/- 1% Zubehör ab Seite 2.18 / accessoires à partir de la page 2.18						

Typ MFP PC 2610-4



POLYCARBONAT einseitig UV-vergütet, protection UV à un côté

	Artikel-Nr	Farbe	Stärke	Steglänge	Breite
	No-d'article	Couleur	Epaisseur	Longueur	Largeur
	334.350	kristall / cristal transparent	10.0 mm	6.00 m	0.600 m +/- 1%
	334.360	opal / opal transparent	10.0 mm	6.00 m	0.600 m +/- 1%
Zubehör ah Seite 2 17 / accessoires à partir de la page 2 17					

andere Längen auf Anfrage / autres longueurs sur demande

Stegplatten gelten als nicht begehbar. Bitte beachten Sie bei der Montage die Sicherheitsmassnahmen gemäss dem Stand der Technik. II n'est pas possible de marcher sur les plaques alvéolaires. Veuillez respecter lors du montage les mesures de sécurité selon l'état de l'art.

2.8 2014/1



Fassaden-Elemente / Élément de façades

POLYCARBONAT

einseitig UV-vergütet, Brandklasse 4.2 oder 5.3 protection UV à un côté, classement d'incendie 4.2 ou 5.3

Typ N2540-4

alle Schalen kristall oder opal tous les parois en cristal ou opal

Breite / *Largeur:* 500 mm +/- 1% U-Wert / *Valeur U:* 1.45 W/m²K



Typ N2540-4 BICOLOR

Aussenschalen kristall / Innenschale eingefärbt les parois extérieurs en cristal / es parois intérieur coloré

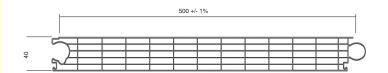
Breite / Largeur: 500 mm +/- 1% U-Wert / Valeur U: 1.45 W/m²K



Typ N2540-6

alle Schalen kristall oder opal tous les parois en cristal ou opal

Breite / Largeur: 500 mm +/- 1% U-Wert / Valeur U: 1.20 W/m²K



Typ N2540-6 COLOR

alle Schalen eingefärbt tous les parois colorés

Breite / Largeur: 500 mm +/- 1% U-Wert / Valeur U: 1.20 W/m²K



Typ N2540-7

alle Schalen kristall oder opal tous les parois en cristal ou opal

Breite / Largeur: 500 mm +/- 1% U-Wert / Valeur U: 1.05 W/m²K



Typ N2540-7 DECOCOLOR

Aussenschale farbig / Innenschalen kristall le parois extérieur coloré / les parois intérieur en cristal

Breite / Largeur: 500 mm +/- 1% U-Wert / Valeur U: 1.05 W/m²K



Preise auf Anfrage / prix sur demande

Stegplatten gelten als nicht begehbar. Bitte beachten Sie bei der Montage die Sicherheitsmassnahmen gemäss dem Stand der Technik II n'est pas possible e marcher sur les plaques alvéolaires. Veuillez respecter lors du montage les mesures de sécurité selon l'état de l'art.



Fassaden-Elemente / Élément de façades

POLYCARBONAT

einseitig UV-vergütet, Brandklasse 4.2 oder 5.3 protection UV à un côté, classement d'incendie 4.2 ou 5.3

Typ N2550-10

alle Schalen kristall oder opal tous les parois en cristal ou opal

Breite / *Largeur*: 495 mm +/- 1% U-Wert / *Valeur U*: 0.83 W/m²K

Typ N2550-10 DUOCOLOR

Hälfte der Schalen je in einer Farbe eingefärbt élément en deu couleurs

Breite / *Largeur*: 495 mm +/- 1% U-Wert / *Valeur U*: 0.83 W/m²K

Typ N2550-10 COLOR

alle Schalen eingefärbt tous les parois colorés

Breite / Largeur: 495 mm +/- 1% U-Wert / Valeur U: 0.83 W/m²K

Typ N2560-12

alle Schalen kristall oder opal tous les parois en cristal ou opal

Breite / *Largeur:* 500 mm +/- 1% U-Wert / *Valeur U:* 0.71-0.74 W/m²K

Typ N2560-12 COLOR

alle Schalen eingefärbt tous les parois colorés

Breite / *Largeur:* 500 mm +/- 1% U-Wert / *Valeur U:* 0.71-0.74 W/m²K

Typ CREACOL N2540-4

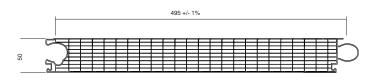
kristall mit Rechteck oder Dreieckstäben farbig cristall avec tube en carré ou triangle coloré

Breite / Largeur: 500 mm +/- 1%

Typ VARICOL

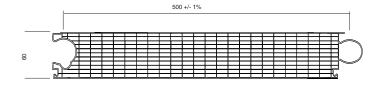
Aussenschale farbig / Innenschalen opal le parois extérieur coloré / les parois intérieur opal

Breite / Largeur: 500 mm +/- 1%



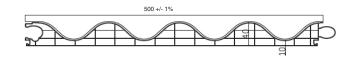












Preise auf Anfrage / prix sur demande

Stegplatten gelten als nicht begehbar. Bitte beachten Sie bei der Montage die Sicherheitsmassnahmen gemäss dem Stand der Technik. Il n'est pas possible de marcher sur les plaques alvéolaires. Veuillez respecter lors du montage les mesures de sécurité selon l'état de l'art.

2.10 2014/1



Multifunktionspaneele für Dach und Wand / Éléments multifoncitonnels pour la toiture et la façade

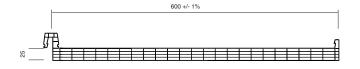
POLYCARBONAT

einseitig UV-vergütet, Brandklasse 4.2 oder 5.3 protection UV à un côté, classement d'incendie 4.2 ou 5.3

Typ MFP PC 2625-5

alle Schalen kristall oder opal tous les parois en cristal ou opal

Breite / Largeur: 600 mm +/- 1% U-Wert / Valeur U: 1.55 W/m²K



Preise auf Anfrage / prix sur demande

Für weitere Informationen stehen wir Ihnen jederzeit gerne zur Verfügung. Pour des renseignements supplémentaires nous restons toujours à votre entière disposition.

Zubehör zu POLYCARBONAT-Platten Accessoires pour plaques POLYCARBONATES

	Al II-Band zum Ahschliessen der Plattenenden	
298.520	Haftreiniger zu Kitt transparent Nettoyant adhésif pour base transparente	Büchse à 250 ml Boîte à 250 ml
298.515	Kitt zu Polycarbonat, transparent Mastic pour polycarbonat, transparent	Kartusche à 310 ml Cartouche à 310 ml
Artikel-Nr No-d'article	Artikelbezeichnung Description de l'article	Verpackung Emballage

ALU-Band zum Abschliessen der Plattenenden Bande ALU pour fermer les plaques

298.508	ALU-Band, perforiert / Bande ALU, perforée	Rolle / rlx. à 33 m x 25 mm
298.510	ALU-Band / <i>Bande ALU</i>	Rolle / <i>rlx.</i> à 50 m x 38 mm
298.512	ALU-Band, perforiert / <i>Bande ALU, perforée</i>	Rolle / <i>rlx.</i> à 33 m x 38 mm
298.522	ALU-Band / <i>Bande ALU</i>	Rolle / <i>rlx</i> . à 50 m x 60 mm
298.523	ALU-Band, perforiert / <i>Bande ALU, perforée</i>	Rolle / <i>rlx</i> . à 33 m x 60 mm
298.524	ALU-Band / <i>Bande ALU</i>	Rolle / <i>rlx</i> . à 50 m x 75 mm
298.525	ALU-Band, perforiert / <i>Bande ALU, perforée</i>	Rolle / <i>rlx</i> . à 33 m x 80 mm
90126000	Butyl-Band / Bande butyl	Stück/ pcs. à 550 mm x 60 mm
90128000	Butyl-Band / Bande butyl	Stück/ pcs. à 550 mm x 80 mm

	ikel-Nr <i>-d'article</i>	Artikelbezeichnung Description de l'article
29	8.511	ALU-Band, fertig auf Platten geklebt Bande ALU, collée aux plaques
29	8.513	ALU-Band perforiert,fertig auf Platten geklebt Bande ALU perforée, collée aux plaques
29	8.526	ANTI-DUST Tape, 40mm-Paneelen Kante oben abgeklebt Bande ANTI-DUST perforée, élément PC ép. 40 mm collée en haut
29	8.527	BUTYLBAND, 40mm-Paneelen Kante unten abgeklebt Bande BUTYL perforée, élément PC ép. 40 mm collée en bas

Stegplatten gelten als nicht begehbar. Bitte beachten Sie bei der Montage die Sicherheitsmassnahmen gemäss dem Stand der Technik II n'est pas possible e marcher sur les plaques alvéolaires. Veuillez respecter lors du montage les mesures de sécurité selon l'état de l'art.

2014/1 **2.11**



ALU - Profile für Flachplatten Profils en ALU pour plaques planes

		•	•		
Artikel-Nr <i>No-d'article</i>	Artikelbezeichnung Description de l'article	Typ zu pour	Dimension a b c d	Farbe couleur	Länge Longueur
700.072 700.073	Alucobond U-Profil Alucobond U-Profil	3 mm	10.5/7/3/2	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>
700.074 700.075	Alucobond U-Profil Alucobond U-Profil	4 mm	13.5/8/4/2	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i> [©]
700.076 700.077	Alucobond U-Profil Alucobond U-Profil	6 mm	20/11/6/2.5	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/Coupe
700.078 700.079	Alucobond U-Profil Alucobond U-Profil	8 mm	20/13/8/2.5	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>
700.080 700.081	Alucobond H-Profil Alucobond H-Profil	3 mm	26/7/3/2	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>
700.082 700.083	Alucobond H-Profil Alucobond H-Profil	4 mm	25/8/4/2	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i> _σ
700.084 700.085	Alucobond H-Profil Alucobond H-Profil	6 mm	38/11/6/2	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/Coupe
700.086 700.087	Alucobond H-Profil Alucobond H-Profil	8 mm	38/13/8/2	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/Coupe
700.088 700.089	Alucobond Eck-Profil Alucobond Eck-Profil	3 mm	16/10.5/3/2	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>
700.090 700.091	Alucobond Eck-Profil Alucobond Eck-Profil	4 mm	20/13.5/4/2	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/Coupe
700.092 700.093	Alucobond Eck-Profil Alucobond Eck-Profil	6 mm	29/20/6/2.5	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/Coupe
700.094 700.095	Alucobond Eck-Profil Alucobond Eck-Profil	8 mm	31/20/8/2.5	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>

POLYCARBONAT - Profile, glasklar Profils en POLICARBONAT transparent

PIOIIIS	eli PULICANDUNA	ı ıransparem	
Artikel-Nr No-d'article	Artikelbezeichnung Description de l'article		Länge Longueur
297.000	H-Profil zu / <i>profil H pour</i>	6 mm	6.00 m
298.000	H-Profil zu / <i>profil H pour</i>	10 mm	6.00 m
299.000	H-Profil zu / <i>profil H pour</i>	16 mm	6.00 m
297.100	U-Profil zu / <i>profil U pour</i>	6 mm	6.00 m
297.210	U-Profil zu / <i>profil U pour</i>		2.10 m
298.100	U-Profil zu / <i>profil U pour</i>	10 mm	6.00 m
298.210	U-Profil zu / <i>profil U pour</i>	10 mm	2.10 m
299.100	U-Profil zu / <i>profil U pour</i>	16 mm	6.00 m
299.210	U-Profil zu / <i>profil U pour</i>	16 mm	2.10 m

2.12 2014/1



ALU - Profile zu 10 mm Platten Profils en ALU pour plaques épaisseurs 10 mm

Artikel-Nr No-d'article 310.500 310.509	Artikelbezeichnung Decription de l'article U-Profil / Profil U U-Profil / Profil U	Stärke <i>Épaiss.</i> 1.2 mm	Dimension Dimension 16.2/12.7/1.2	Farbe Couleur roh/brut	Länge <i>Longueur</i> 6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>	10.3 1.2
310.501 310.519	H-Profil / <i>Profil H</i> H-Profil / <i>Profil H</i>	1.2 mm	30/12.5/1.2	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>	12.5
310.550 310.551	Eck-Profil Profil d'angle	1.2 mm	34/12.5/1.2	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>	10.5 1.2
310.555 310.556	U-Rahmenprofil Profil d'encadremen	1.5 mm at <i>U</i>	23/13.5/1.5	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>	10.5 1.5
310.018	Innenwinkel / coin in	ıtérieur		roh/ <i>brut</i>	Set à 4 Stück /pièce	e [13.5]

ALU - Profile zu 16 mm Platten Profils en ALU pour plaques épaisseurs 16 mm

Artikel-Nr No-d'article 310.010 310.110 700.001 700.000	Artikelbezeichnung Description de l'article U-Profil / Profil U U-Profil / Profil U U-Profil / Profil U U-Profil / Profil U	Stärke Épaiss. 1.5 mm 1.8 mm	Dimension Dimension 20/19/1.5 20/20/1.8	Farbe Couleur roh/brut farblos elox. eloxé nat.	Länge Longueur 6.00 m Zuschnitte/Coupe 6.00 m Zuschnitte/Coupe	16.2 p 1.5
700.143 700.142 700.144 700.145	Trauf-Profil Goutte pendante Trauf-Profil Goutte pendante	1.0 mm 1.0 mm	22/15/3.1 22/15.3/1	roh/ <i>brut</i> farblos elox. <i>eloxé nat.</i>	7.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i> 7.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>	15.6
310.015 310.115	H-Profil / <i>Profil H</i> H-Profil / <i>Profil H</i>	1.5 mm	35.5/19.2/1.5	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>	19.2
310.020 310.120	Eck-Profil Profil d'angle	1.4 mm	35.5/19.2/1.4	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>	15.2
310.017 310.117	U-Rahmenprofil Profil d'encadremen	1.5 mm t <i>U</i>	30/19.5/1.5	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>	16.5
310.016	Innenwinkel / coin in	ntérieur		roh/brut	Set à 4 Stück /pièc	<i>e</i>

ALU - Profile zu 20 mm Platten Profils en ALU pour plaques épaisseurs 20 mm

Artikel-Nr No-d'article	Artikelbezeichnung Description de l'article	Stärke É <i>paiss.</i>	Dimension Dimension	Farbe couleur	Länge <i>Longueur</i>	21.1
311.000 311.001	U-Profil / <i>Profil U</i> U-Profil / <i>Profil U</i>	1.5 mm 1.5 mm	24.5/24.1/1.5	roh/brut	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>	24.1
312.000 312.001	L-Profil / <i>Profil L</i> L-Profil / <i>Profil L</i>	2.0 mm 2.0 mm	25/25/2	roh/ <i>brut</i>	6.50 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>	25.0
311.110 311.210	U-Rahmenprofil Profil d'encadremer		30/23.4/1.5	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>	20.4 1.5
311.111	Innenwinkel / coin intérieur			roh/brut	Set à 4 Stück /pièc	e

2014/1 2.13



ALU - Profile zu 16 mm und 20 mm Elemente Profils en ALU pour éléments épaisseurs 16 mm et 20 mm

Artikel-Nr <i>No-d'article</i> 46164000	Artikelbezeichnung Description de l'article Alu - Rahmenprofil zu 16 mm "2-teilig"	Farbe Couleur farblos eloxiert	Länge Longueur 6.00 m
	Profil d'encadrement en aluminium pour epaisseur 16 mm, "en 2 piéces"	eloxé naturel	6.00 m
46204000	Alu - Rahmenprofil zu 20 mm "2-teilig"	farblos eloxiert	6.00 m
	Profil d'encadrement en aluminium pour epaisseur 20 mm, "en 2 piéces"	eloxé naturel	6.00 m
49200100	Alu - Klemmleiste zu Rahmenprofil 46164000 + 462040	farblos eloxiert 00	6.00 m
	Pare-close en aluminium aux profil d'encadrement 46164000 + 46204000	eloxé naturel	6.00 m
90290100	Steckdichtung aus TPE Étanchéité en TPE	grau <i>gris</i>	
49401602	Soganker zu Paneele 16 und 20 mm clips pour élément 16 et 20 mm	Alu roh alu brut	
49309800	Eckverbinder zu Rahmenprofil coins pour profil d'encadrement	Alu roh alu brut	
49400013	Hartschaumstoffplatte 13 mm Aufständerung für Höhe 16 mm Plaque en matériel expansée ep. 13 r	16 x 50 mm	dans les profils pour hauteur 16 mm
49400019	Hartschaumstoffplatte 19 mm Aufständerung für Höhe 20 mm Plaque en matériel expansée ep. 19 r	15 x 50 mm	dans les profils pour hauteur 20 mm

ALU - Profile zu 25 mm Platten Profils en ALU pour plaques épaisseurs 25 mm

Artikel-Nr No-d'article 311.126 311.226	Artikelbezeichnung Description de l'article U-Profil / Profil U U-Profil / Profil U	Stärke É <i>paiss.</i> 1.5 mm	Dimension Dimension 30/30/1.5	Farbe couleur roh/brut	Länge Longueur 6.50 m Zuschnitte/Coupe
311.125 311.225	Traufprofil Goutte pendante	1.0 mm	16.2/38.8/1	roh/ <i>brut</i>	7.00 m Zuschnitte/Coupe

ALU - Profile zu 32 mm Platten Profils en ALU pour plaques épaisseurs 32 mm

		•	•	•	•			
Artikel-Nr No-d'article	Artikelbeze Description	eichnung n de l'article		Stärke É <i>paiss.</i>	Dimension Dimension	Farbe couleur	Länge <i>Longueur</i>	30
332.370	U-Absch <i>Profil U</i>	lussprofil		1.0 mm	30/36.4/1	roh <i>brut</i>	1.23 m	36.4
332.371 332.372	H-Profil /			4.0 mm	32/50/4	roh/ <i>brut</i>	6.50 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>	50
311.132 311.133	Trauf-Pro Goutte p			1.0 mm	15/44/1	roh/ <i>brut</i>	6.00 m Zuschnitte/ <i>Coupe</i>	32

2.14 2014/1



Alu Universalprofile Profils universel en alu

700.149

700.148

Alu-Winkel zu Klemmprofil

Alu-Winkel zu Klemmprofil

Coin en alu pour profil d'assemblage, brut

Coin en alu pour profil d'assemblage, éloxé naturel

Artikel-Nr <i>No-d'article</i>	Artikelbezeichnung Description de l'article	Farbe <i>Couleur</i>	Länge Longueur
339.000	Universalklemmset 60 mm komplett bestehend aus ALU-Profil, Gummi breit + Profil universel 60 mm complet composé de profil ALU, profil en caoutcho 2 joints en caoutchouc		6.00 m / 7.00 m ₆₀
339.009	Universalklemmset 60 mm komplett Profil universel 60 mm complet	roh / brut	Zuschnitte / Coupe
339.100	Universalklemmset 60 mm Typ A komplet bestehend aus ALU-Profil, Gummi breit + Profil universel 60 mm typ A complet composé de profil ALU, profil en caoutche 2 joints en caoutchouc	schmal	6.00 m / 7.00 m
339.109	Universalklemmset 60 mm Typ A komplet Profil universel 60 mm typ A complet	t roh / <i>brut</i>	Zuschnitte / Coupe
700.188	Universalklemmset 50 mm komplett bestehend aus ALU-Profil, Gummi breit + Profil universal 50 mm complet composé de profil ALU, profil en caoutcho 2 joints en caoutchouc		6.00 m
700.198	Universalklemmset 50 mm komplett Profil universel 50 mm complet	roh / brut	Zuschnitte / Coupe
700.309	ALU-Abdeckleiste passend zu Universalklemmset 50 mm Couvercle en ALU correspondant au profil universel 50 mm	roh / brut	6.00 m

ALU-Profile zu 16 mm Platten Profils en aluminium pour plaques épaisseurs 16 mm

Proms 6	en aluminium pour _l	piaques epai	sseurs to mm
Artikel-Nr <i>No-d'article</i>	Artikelbezeichnung Description de l'article	Farbe <i>Couleur</i>	Länge Longueur
		•	nklusive Dichtungsgummi, ohne Schrauben mplet y compris joints en caoutchouc, sans vis
332.306 332.346	Klemmprofil <i>Profil d'assemblage</i>	roh / <i>brut</i>	7.00 m Zuschnitte / Coupe
332.307 332.347	Klemmprofil <i>Profil d'assemblage</i>	farbl. eloxiert éloxé naturel	7.00 m Zuschnitte / Coupe
	•		klusive Dichtungsgummi, ohne Schrauben y compris joints en caoutchouc, sans vis
332.316 332.386	Randklemmprofil Profil de bord	roh / <i>brut</i>	7.00 m Zuschnitte / Coupe
332.317 332.387	Randklemmprofil Profil de bord	farbl. eloxiert éloxé naturel	7.00 m Zuschnitte / Coupe

2014/1 **2.15**

farbl. eloxiert



Profile zu 6 mm/ 10 mm/ 16 mm Plattenstärke Profils en aluminium pour plaques épaisseurs 6 mm/ 10 mm/ 16 mm

Artikel-Nr No-d'article	Artikelbezeichnung Description de l'article	Länge Longueur		
332.400	Klemmprofil komplett mit PVC-Deckleiste Profil d'assemblage complet avec couvercle en PVC	7.00 m	332.440	
332.409	Klemmprofil komplett Profil d'assemblage complet	Zuschnitte / Coupe		
332.410	Randklemmprofil komplett mit PVC-Deckleiste Profil de bord complet	7.00 m	332.440	
332.419	avec couvercle en PVC Randklemmprofil komplett Profil de bord complet	Zuschnitte / Coupe	332.455	
332.490	Abschlussstück weiss / Cach	ne frontale blanche		
	bestehend aus folgenden Posit comprenant les positions suiva			
332.405	Grundprofil Alu roh zu Pos. 33: Profil de base en aluminium po		55 S5	
332.415	Grundprofil Alu roh, zu Pos. 332.410 Profil de base en aluminium pour pos. 332.410			
332.440	Deckleiste Kunststoff weiss mit angeschweisster Gummidichtur Couvercle en PVC blanc avec s	ng	54	
332.450	Gummiprofil schwarz zu Pos. 3 Joint en caoutchouc noir pour p			

Profile zu 20 mm, 25 mm und 32 mm Plattenstärke auf Anfrage Profils pour plaques épaisseur 20 mm, 25 mm und 32 mm sur demande

2.16 2014/1



Profile zu 6 mm, 10 mm und 16 mm Plattenstärke Profils en aluminium pour plaques épaisseurs 6 mm, 10 mm et 16 mm

Artikel-Nr No-d'article	Artikelbezeichnung Description de l'article		Länge <i>Longueur</i>			
332.460	Wandanschlussblec Profil raccord mur pour 6/10/16 mm en		7.00 m		Ma por	sadendichtstoff sse pour d'étanchéité ur façade
332.469	Wandanschlussblech Zuschnitte /Co Profil raccord mur pour 6/10/16 mm en aluminium			Coupe	332	160
	bestehend aus folgen y compris les position				**	7
332.465	Grundprofil Alu roh zu Profil de base en alun			60	27 1	32
332.480	Gummilappe zu Pos.		332.460			0
332.450	Gummiprofil schwarz Joint en caoutchouc n					
332.495	Abschlussstück seitlic Fermeture laterale po					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
700.143 700.142 700.144 700.145	Goutte pendante	1.0 mm :		roh/ <i>brut</i> farbl.eloxiert eloxé nat.	7.00 m Zuschnitte/ <i>Coup</i> t 7.00 m Zuschnitte/ <i>Coup</i>	
	Profile zu 20 mm, 25 Profils pour plaques				•	

Profile zu Polycarbonat-Mulitfunktionspaneele MFP 2410-4 Profils pour éléments multifoncitonnels MFP 2410-4

Artikel-Nr No-d'article	Artikelbezeichnung Description de l'article	Farbe Couleur	Länge <i>Longueur</i>
46101105	Alu U-Profil zu MFP 2610-4 Typ 4610110588	Alu roh	588 mm
	Profil U en alu pour MFP 2610-4 type 4610110588	alu brut	588 mm
49401000	Flachsoganker zu MFP 2610-4 Typ 494010, 10 Stk/VPE	Alu roh	
	Pièce de fixation pour 2610-4 type 494010, 10 pcs/unité	alu brut	
49402199	Endkappe zu MFP 2610-4 Pièce de finition pour 2610-4	kristall <i>cristal</i>	

2014/1 **2.17**



Aluminium-Profile zu Polycarbonat-Elemente Stärke 40 mm Profils en aluminium pour élément à emboîtement épaisseur 40 mm

Artikel-Nr No-d'article	Artikelbezeichnung Description de l'article	Farbe <i>Couleur</i>	Länge Longueur 57	
40408000	Rahmenprofil mit grösserem Einstand für Länge > 4'500 mm Profil d'encadrement avec	farbl. eloxier		
	plus grand côté pour éléments largeur >	éloxé nature 4'500 mm	81 6.00 m	
49308500	Profilverbinder zu Rahmenprofil 404080 Profil d'assemblage pour profil	roh	4 Stk/VE	
	d'encadrement 404080	brut	4 Stk/unité	
40401000	oberes und seitliches Rahmenprofil Einstand für Länge < 4'500	farbl. eloxier) mm		
	Profil d'encadrement du haut pour éléments largeur < 4'500 mm	éloxé nature	el 6.00 m	
49301500	Profilverbinder zu Rahmenprofil 404010 Profil d'assemblage pour profil	roh	4 Stk/VE	
	d'encadrement 404010	brut	4 Stk/unité	
40402100	Fussprofil ohne Fensterbank Profil de base sans banc de fenêtre	farbl. eloxier éloxé nature		
49301500	Profilverbinder zu Fussprofil 404021 Profil d'assemblage pour profil	roh	4 Stk/VE	
	de base 404021	brut	4 Stk/unité	
90290100	Steckdichtung aus TPE Joint TPE	grau <i>gris</i>	L C	
90210200	Lippendichtung aud EPDM Joint EPDM	schwarz noir		
49404050	Flachsoganker 50 mm 1 Stück pro Element u. Befestigungspunl Pièce de fixation 50 mm	kt 10 Stl	√/VE	
	1 pièce par élément et point de fixation	10 Stk	unité	
49404010	Flachsoganker 100 mm 1 Stück pro Element u. Befestigungspunl	10 Stł kt	√VE	
Pièce de fixation 100 mm 1 pièce par élément et point de fixation			√unité	
Artikel-Nr <i>No-d'article</i>	Artikelbezeichnung Description de l'article			
298.526	40er Paneele, Kante oben abgeklebt mit Anti-Dust-Tape Élément à 40 mm, bord en haut collée	(aı	uf Wunsch)	
298.527	avec bande anti-dust	(sı	ır demande)	
∠\$0.3∠ <i>1</i>	40er Paneele, Kante unten abgeklebt mit Butylband Élément à 40 mm, bord en bas collée avec bande butyl	(aı	uf Wunsch)	
		(sı	ır demande)	

2.18 2014/1



Aluminium-Profile zu Polycarbonat-Elemente Stärke 40 mm Profils en aluminium pour élément à emboîtement épaisseur 40 mm

Artikel-Nr No-d'article	Artikelbezeichnung Description de l'article	Farbe Couleur	Länge Longueur	
40404000	oberes und seitliches Rahmenprofil 404040, 2-teilig für leichte Montage	farblos eloxiert	6.00 m	
	Einstand für Länge < 4'500 mm Profil d'encadrement du haut et latéral en deux pièces pour montage facil pour éléments largeur < 4'500 mm	éloxé naturel	6.00 m	
49204200	Glasleiste zu Rahmenprofil 404040 Parclose pour profil	farblos eloxiert	ï	1 5
40201600	d'encadrement 404040	éloxé naturel	4 C+L/\/E	
49301600	Profilverbinder zu Rahmenprofil 404040 Pièce d'assemblage pour profil d'encadrement 404040	roh brut	4 Stk/VE 4 Stk/unité	
	d encadrement 404040	Diul	4 SINUITILE	
40402000	oberes und seitliches Rahmenprofil 404020 (nicht gleichschenklig)	farblos eloxiert	6.00 m	
	Profil d'encadrement du haut et latéral 404020 (non isocèle)	éloxé naturel	6.00 m	
49300400	Profilverbinder zu Rahmenprofil 404020 Pièce d'assemblage pour profil	roh	4 Stk/VE	5
	d'encadrement 404020	brut	4 Stk/unité	г п
40403100	Fussprofil für Vorhangfassade 404031	farblos eloxiert	6.00 m	
	Profil de base pour façade typ rideau 404031	éloxé naturel	6.00 m	
49303100	Profilverbinder zu Fussprofil 404031 Pièce d'assemblage pour profil	roh	4 Stk/VE	
	de base 404031	brut	4 Stk/unité	
49204200	Glasleiste zu Rahmenprofil 404031 Parclose pour profil	farblos eloxiert		
10.10=100	d'encadrement 404031	éloxé naturel		257
40405100	Shed-Fussprofil 404051 Profile de base pour shed 404051	farblos eloxiert éloxé naturel		
49301400	Profilverbinder zu Fussprofil 404051 Pièce d'assemblage pour profil	roh	4 Stk/VE	
	de base 404051	brut	4 Stk/unité	
49204200	Glasleiste zu Rahmenprofil 404051 Parclose pour profil	farblos eloxiert		
	d'encadrement 404051	éloxé naturel		
49409500	ALU-Sogankersprosse Höhe 2 cm für grössere Spannweiten von Horizontalver Support en aluminium, hauteur 2 cm pour une plus grande portée de la sous construction en façade	roh glasungen <i>brut</i>		
49409700	ALU-Sogankersprosse Höhe 4 cm für grössere Spannweiten und vorgesetzte Fassaden (nicht für Shedverglasungen)	roh		
	Support en aluminium, hauteur 4 cm pour une plus grande portée de la sous construction en façade en rideau (r	brut ne pas pour vitre	rie en Shed)	

2014/1 2.19



Acrylglas XT - extrudierte Qualität Verre acrylique XT - qualité extrudé

Stärke <i>Épaisseur</i>	Farbe Couleur	Originalplatten Feuilles originales	Originalplatten Feuilles originales
	Originalplatten-Formate ab Lager (glasklar) Feuilles originales dimensions du stock (incolore)		
1.5 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	3050 x 2050 mm
2.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	3050 x 2050 mm
2.5 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	3050 x 2050 mm
3.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	3050 x 2050 mm
4.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	3050 x 2050 mm
5.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	3050 x 2050 mm
6.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	3050 x 2050 mm
8.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	3050 x 2050 mm
10.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	3050 x 2050 mm
12.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	3050 x 2050 mm
15.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	3050 x 2050 mm
20.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	3050 x 2050 mm
25.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
	Sonder-Formate ab Lag Dimensions spéciale d		
3.0 mm	glasklar / incolore	4050 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	
4.0 mm	glasklar / incolore	4050 x 2050 Zuschnitte / <i>Coupe</i>	6000 x 2050 mm
5.0 mm	glasklar / incolore	4050 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	5000 x 2050 mm
6.0 mm	glasklar / incolore	4050 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	6000 x 2050 mm
8.0 mm	glasklar / incolore	4050 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	

Ab 6 mm werden bei grösseren Mengen die Resten verrechnet und auf Wunsch mitgeliefert.

À partir de 6 mm pour plus grande quantité de découpes les restes seront facturés et sur demande livrés avec.

2.20 2014/1



Acrylglas XT - extrudierte Qualität OPAL Verre acrylique XT - qualité extrudé OPAL

Stärke <i>Épaisseur</i>	Farbe Couleur	Originalplatten Feuilles originales	Originalplatten Feuilles originales
2.0 mm	opal 047	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
3.0 mm	opal 047 / 0151 / 21110	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
3.0 mm	weiss / blanc 003	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
4.0 mm 4.0 mm	opal 047 / 0151 / 21110 opal 0151	1525 x 2050 mm 4000 x 2050 mm Zuschnitte / <i>Coupe</i>	3050 x 2050 mm
4.0 mm	weiss / blanc 003	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
*5.0 mm *5.0 mm	opal 047 / 0151 opal 0151	1525 x 2050 mm 4000 x 2050 mm	3050 x 2050 mm
*6.0 mm	opal 0151	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm

^{*} Es werden bei Zuschnitten von Originalplatten die Resten verrechnet und auf Wunsch mitgeliefert.

Lichtdurchlass / Transmission luminère

opal 0151	ca. 30 %
opal 047	ca. 47 %
opal 21110	ca. 82 %
weiss/blanc 03	ca. 7%

Acrylglas XT - extrudierte Qualität, hochschlagzäh Verre acrylique XT - qualité extrudé, meilleure resistance au choc

Stärke <i>Épaisseur</i>	Farbe Couleur	Originalplatten Feuilles originales	Originalplatten Feuilles originales
2.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
3.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
4.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
5.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
6.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm

^{*} Decoupe des plaques original, les restes seront livrés avec et facturés.



Acrylglas GS - gegossene Qualität Verre acrylique GS - qualité coulée

Faula a	Orieinalalattara	Orieinalalattan
Couleur	Feuilles originales	Originalplatten Feuilles originales
glasklar / incolore	2000 x 1250 mm Zuschnitte / Coupe	
glasklar / incolore	1525 x 2030 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2030 mm
glasklar / incolore	1525 x 2030 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2030 mm
glasklar / incolore	1525 x 2030 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2030 mm
glasklar / incolore	1525 x 2030 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2030 mm
glasklar / incolore	1525 x 2030 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2030 mm
glasklar / incolore	1525 x 2030 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2030 mm
glasklar / incolore	1525 x 2030 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2030 mm
glasklar / incolore	1525 x 2030 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2030 mm
glasklar / incolore	1525 x 2030 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2030 mm
glasklar / incolore	1525 x 2030 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2030 mm
glasklar / incolore	1525 x 2030 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2030 mm
glasklar / incolore	1330 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	
glasklar / incolore	1320 x 2020 mm Zuschnitte / Coupe	
	glasklar / incolore	glasklar / incolore glasklar / incolore

Zuschläge: opale Platten + 5 %

(Bei Zuschnitten ab 5 mm werden die Resten verrechnet und auf Wunsch mitgeliefert.)

farbige Platten + 15 %

(Bei Zuschnitten werden die Resten verrechnet und auf Wunsch mitgeliefert.)

Suppléments: feuilles opales + 5 %

(dés 5 mm plaques decoupées: les restes seront facturés et livrés avec)

feuilles en couleurs + 15 %

(plaques decoupées: les restes seront facturés et livrés avec)

2.22 2014/1



Polycarbonat-Platten (nicht UV vergütet) Plaques de Polycarbonat (sans protection UV)

Stärke <i>Épaisseur</i>	Farbe Couleur	Originalplatten Feuilles originales	Originalplatten Feuilles originales
*1.0 mm	glasklar / incolore	1250 x 2050 mm	
*1.5 mm	glasklar / incolore	1250 x 2050 mm	
2.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
3.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
4.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
5.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
6.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
8.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
*10.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm
*12.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm
*15.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm
3.0 mm	opal 846 / opale 846	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
4.0 mm	opal 846 / opale 846	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
4.0 mm	braun 851 / <i>fumé 851</i>	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
5.0 mm	braun 851 / <i>fumé 851</i>	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
6.0 mm	braun 851 / <i>fumé 851</i>	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
*8.0 mm	braun 851 / <i>fumé 851</i>	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm

Polycarbonat-Platten (beidseitig UV vergütet) Plaques de Polycarbonat (avec protection UV sur les deux côtées)

Stärke <i>Épaisseur</i> *2.0 mm	Farbe Couleur glasklar / incolore	Originalplatten Feuilles originales 1525 x 2050 mm	Originalplatten Feuilles originales 3050 x 2050 mm
*3.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm
*4.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm
*5.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm
*6.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm
*8.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm

^{*} Bei Zuschnitten werden die Resten verrechnet und auf Wunsch mitgeliefert.

^{*} Plaques decoupées: les restes seront facturés et livrés avec.



PETG (nicht UV vergütet) **PETG** (sans protection UV)

Stärke <i>Épaisseur</i>	Farbe Couleur	Originalplatten Feuilles originales	Originalplatten Feuilles originales
*0.8 mm	glasklar / incolore	1250 x 2050 mm	
*1.0 mm	glasklar / incolore	1250 x 2050 mm	
1.5 mm	glasklar / incolore	1250 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	
2.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
3.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
4.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
5.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
6.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
8.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm Zuschnitte / Coupe	3050 x 2050 mm
*10.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm

PETG-ML (beidseitig UV vergütet) **PETG-ML** (avec protection UV sur les deux côtées)

Stärke <i>Épaisseur</i>	Farbe Couleur	Originalplatten Feuilles originales	Originalplatten Feuilles originales
*2.0 mm	glasklar / <i>incolore</i>	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm
*4.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm
*5.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm
*6.0 mm	glasklar / incolore	1525 x 2050 mm	3050 x 2050 mm

^{*} Bei Zuschnitten die Resten verrechnet und auf Wunsch mitgeliefert.

POLY-CLAIR (durchgehend UV vergütet) **POLY-CLAIR** (avec protection UV dans la masse)

Stärke	Farbe Couleur	Originalplatten
Epaisseur 2.0 mm	lichtdurchlässig / translucide	Feuilles originales 2000 x 1000 mm
4.0 mm	lichtdurchlässig / translucide	2000 x 1000 mm

2.24 2014/1

^{*} Plaques decoupées; les restes seront facturés et livrées avec



FOREX E 12.700

Hartschaumstoffplatten, Rohdichte 700 kg/m³

Plaques en matériau expansée rigide, densité 700 kg/m³

Artikel-Nr. No d'article 80100701	Stärke <i>Épaisseur</i> 1.0 mm	Farbe Couleur weiss / blanc	Originalplatten Feuilles originales 2500 x 1220 mm
80200701	2.0 mm	weiss / blanc	2500 x 1220 mm
80200703	2.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1220 mm
80200702	2.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1560 mm
80300705	3.0 mm	weiss / blanc	2500 x 1000 mm
80300701	3.0 mm	weiss / blanc	2500 x 1220 mm
80300703	3.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1220 mm
80300702	3.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1560 mm
80300704	3.0 mm	weiss / blanc	3050 x 2030 mm
80400701	4.0 mm	weiss / blanc	2500 x 1220 mm
80400702	4.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1560 mm
80400704	4.0 mm	weiss / blanc	3050 x 2030 mm
80500701	5.0 mm	weiss / blanc	2500 x 1220 mm
80500703	5.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1220 mm
80500702	5.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1560 mm
80500704	5.0 mm	weiss / blanc	3050 x 2030 mm
80600705	6.0 mm	weiss / blanc	2500 x 1000 mm
80600702	6.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1560 mm
80600704	6.0 mm	weiss / blanc	3050 x 2030 mm
80800703	8.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1220 mm
80800704	8.0 mm	weiss / blanc	3050 x 2030 mm
81000706	10.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1000 mm
81000703	10.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1220 mm
81000702	10.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1560 mm
81000704	10.0 mm	weiss / blanc	3050 x 2030 mm
81300703	13.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1220 mm
81300702	13.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1560 mm
81900703	19.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1220 mm
81900702	19.0 mm	weiss / blanc	3050 x 1560 mm

Bei Zuschnitten werden die Resten verrechnet und auf Wunsch mitgeliefert. Plaques decoupées; les restes seront facturés et livrés avec



FOREX COLOR

Hartschaumstoffplatten farbig Plaques en matériau expansé rigide, couleur

Artikel-Nr. No d'article	Stärke <i>Épaisseur</i>	Farbe <i>Couleur</i>	Originalplatten Feuilles originales
80300102	3.0 mm	schwarz / <i>noir</i>	3050 x 1560 mm
80300202	3.0 mm	grau / <i>gris</i>	3050 x 1560 mm
80300302	3.0 mm	hellblau / bleu claire	3050 x 1560 mm
80300312	3.0 mm	dunkelblau / bleu foncé	3050 x 1560 mm
80300402	3.0 mm	grün / <i>vert</i>	3050 x 1560 mm
80300502	3.0 mm	hellgelb / jaune claire	3050 x 1560 mm
80300512	3.0 mm	dunkelgelb / jaune foncé	3050 x 1560 mm
80300522	3.0 mm	orange/ <i>orange</i>	3050 x 1560 mm
80300602	3.0 mm	rot / rouge	3050 x 1560 mm
80500102	5.0 mm	schwarz / noir	3050 x 1560 mm
80500202	5.0 mm	grau / <i>gris</i>	3050 x 1560 mm
80500302	5.0 mm	hellblau / bleu claire	3050 x 1560 mm
80500312	5.0 mm	dunkelblau / <i>bleu foncé</i>	3050 x 1560 mm
80500402	5.0 mm	grün / <i>vert</i>	3050 x 1560 mm
80500502	5.0 mm	hellgelb / jaune claire	3050 x 1560 mm
80500512	5.0 mm	dunkelgelb / jaune foncé	3050 x 1560 mm
80500522	5.0 mm	orange/ <i>orange</i>	3050 x 1560 mm
80500602	5.0 mm	rot / rouge	3050 x 1560 mm

Bei Zuschnitten werden die Resten verrechnet und auf Wunsch mitgeliefert. Plaques decoupées; les restes seront facturés et livrés avec

2.26 2014/1



VEKAPLAN S

PVC Integralschaumplatten, weiss Plaque de mousse PVC, blanc, rigide

Artikel-Nr. No d'article	Stärke <i>Épaisseur</i>	Farbe <i>Couleur</i>	Originalplatten Feuilles originales
0070.600	10 mm	weiss / blanc	3000 x 1250 mm
0070.602	13 mm	weiss / blanc	3000 x 1250 mm
0070.700	19 mm	weiss / blanc	3000 x 1250 mm
0070.800	24 mm	weiss / blanc	3000 x 1250 mm
0070.900	30 mm	weiss / blanc	3000 x 1250 mm

VEKAPLAN KT

Hart PVC, glasklar

Plaque en PVC, transparente

Artikel-Nr. No d'article	Stärke <i>Épaisseur</i>	Farbe Couleur	Originalplatten Feuilles originales
0260.010	1.0 mm	glasklar / transparente	2000 x 1000 mm
0260.015	1.5 mm	glasklar / transparente	2000 x 1000 mm
0260.020	2.0 mm	glasklar / transparente	3000 x 1500 mm
0260.030	3.0 mm	glasklar / transparente	2000 x 1000 mm
0260.040	4.0 mm	glasklar / transparente	2000 x 1000 mm
0260.050	5.0 mm	glasklar / transparente	3000 x 1500 mm

VEKAPLAN K

PVC Kompaktplatte, erhöht schlagzäh

PVC plaque compacte meilleure résistance au choc

Artikel-Nr. No d'article	Stärke <i>Épaisseur</i>	Farbe <i>Couleur</i>	Originalplatten Feuilles originales
0072.010	1.0 mm	weiss / blanc	2000 x 1000 mm
0072.020	2.0 mm	weiss / blanc	2000 x 1000 mm
0072.030	3.0 mm	weiss / blanc	2000 x 1000 mm
0072.040	4.0 mm	weiss / blanc	2000 x 1000 mm
0072.045	4.0 mm	grau / <i>gris</i>	3000 x 1500 mm
0072.050	5.0 mm	weiss / blanc	2000 x 1000 mm
0072.060	6.0 mm	weiss / blanc	2000 x 1000 mm

Bei Zuschnitten werden die Resten verrechnet und auf Wunsch mitgeliefert. Plaques decoupées; les restes seront facturés et livrés avec

Referenzen / Références





















Neomat AG Industriestr. 23, 6215 Beromünster Tel. 041 932 41 41 / Fax 041 932 41 32 www.neomat.ch / info@neomat.ch

9.4 Catalogue appareils d'appuis

RESTON®POT bearings

Introduction

The following tables indicate the dimensions of standard RESTON®POT bearings with vertical load capacities of up to 75 MN. Minimum movement capacities, supplemental movements and minimum dimensions as specified by the standard EN 1337 are incorporated in the design. It should be noted that bearing heights can vary by up to 10 mm as a result of fabrication tolerances.

In determining bearing dimensions, assumptions were made as described below.

Load combinations

Bearings are dimensioned to resist the maximum vertical and horizontal forces indicated in the tables.

Maximum permissible horizontal loads are assumed to act only in combination with a simultaneously acting vertical load of approximately 40 % of maximum (with friction thus resisting some of the horizontal force). More demanding load combinations must be checked individually.

The relevant parameters are:

- N_{Rd}: Maximum vertical load capacity of the bearing (ULS)
- $\bullet~\rm~V_{Rd}$. Maximum horizontal load capacity of the bearing (ULS), under a vertical load of 40 % of $\rm N_{Rd}$
- $N_{d,min}$: Minimum required vertical load with a simultaneous horizontal load, V_{Rd} (ULS) It is assumed that friction can be considered to resist some of the horizontal force (with

the exception of railway bridges and seismic loading).

The load combinations are in accordance with EN 1991. If the design loads are not in accordance with this standard, detailed design will be carried out in accordance with the applicable norm (e.g. AASHTO, BS, SIA, etc.).

Concrete strength

The pressure acting on concrete main structures is calculated in accordance with EN 1992 (partial surface pressure). Design requirements are generally fulfilled if concrete of class C30/37 or higher is used and the load distribution area in the concrete structure is approximately 1.6 times the base area of the pot.

Movements

- TE bearings: Total longitudinal movement of 100 mm (+/- 50 mm)
- TA bearings: Total longitudinal movement of 100 mm (+/- 50 mm), and transverse movement of 40 mm (+/- 20 mm)

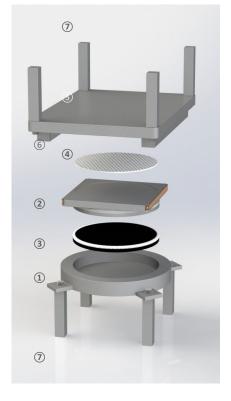
Bearings can also be designed for larger longitudinal and transverse movements. This requires the dimensions of the sliding plate, the height and the upper anchorage to be adapted. For longitudinally fixed TE bearings, the movement is normally reduced.

Support

Our product specialists are always ready to advise you in selecting the optimal solution for your project, and to provide you with quotations for supply.

You can also find further information at **mageba-group.com** and in the relevant product brochure.





- 1 Steel pot
- 2 Piston
- 3 Elastomeric pad
- 4 PTFE sliding material (TE and TA bearings only)
- 5 Sliding plate (TE and TA bearings only)
- 6 Guide bars (TE bearings only)
- 7 Dowels or threaded sleeves (alternatively, anchor plates with shear studs can be supplied)



Structural bearings

Typical dimensions – Type TF

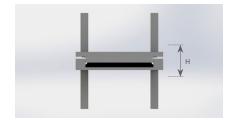
RESTON®POT bearings of type TF resist horizontal forces in every direction and facilitate rotations about every axis. The bearing is connected to the superstructure and substructure by means of dowels or anchor plates with shear studs.

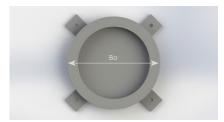
Bearing dimensions and weights for deviating requirements can be determined on request.

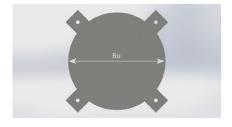
Dimensions for concrete class C30/37 (based on EN 1337)

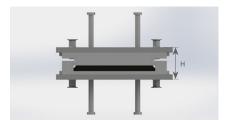
			Without anchor plates					With anchor plates					
Tuna	N _{Rd}	$V_{_{ m Rd}}$	D	NI.	н	Majaht	N.	Anchor	plates*	H**	Maiaba		
Type				N _{d,min}	-	Weight	N _{d,min}	Bo, Lu	Bu, Lo	п	Weight		
	[kN]	[kN]	[mm]	[kN]	[mm]	[kg]	[kN]	[mm]	[mm]	[mm]	[kg]		
TF 1	852	280	200	323	80	30	315	220	310	112	45		
TF 1.5	1,193	370	240	503	79	40	494	260	350	112	60		
TF 2	1,706	460	280	683	79	50	672	300	390	112	75		
TF 2.5	2,229	582	325	830	82	75	775	345	450	116	103		
TF 3	2,935	705	365	976	87	90	878	390	510	119	130		
TF 3.5	3,574	865	410	1,296	90	105	1,094	435	555	124	165		
TF 4	4,496	1,034	455	1,634	95	130	1,310	480	600	128	200		
TF 4.5	5,261	1,139	495	1,846	98	155	1,511	520	650	132	245		
TF 5	6,388	1,247	540	2,060	100	180	1,711	560	700	136	290		
TF 5.5	7,307	1,398	585	2,370	103	210	1,972	605	745	143	350		
TF 6	8,647	1,556	625	2,678	111	250	2,232	650	790	149	410		
TF 6.5	9,651	1,748	665	3,064	112	280	2,622	690	850	155	483		
TF 7	11,207	1,905	710	3,376	122	345	3,012	730	910	160	555		
TF 7.5	12,362	2,075	750	3,620	122	400	3,394	775	935	162	618		
TF 8	14,143	2,263	795	3,878	126	450	3,775	820	960	164	680		
TF 8.5	15,409	2,394	830	4,142	130	500	3,974	860	1,020	169	773		
TF 9	17,422	2,526	875	4,404	136	570	4,172	900	1,080	174	865		
TF 9.5	18,739	2,731	920	4,814	139	640	4,584	950	1,130	184	1,023		
TF 10	20,986	2,938	975	5,228	151	780	4,996	1,000	1,180	193	1,180		
TF 10.5	22,908	3,152	1,020	5,658	150	835	5,425	1,040	1,230	193	1,278		
TF 11	24,942	3,367	1,060	6,086	151	890	5,854	1,080	1,280	193	1,375		
TF 12	29,239	3,800	1,145	6,952	159	1,080	6,720	1,170	1,370	201	1,650		
TF 13	33,807	4,395	1,225	8,142	174	1,345	9,710	1,250	1,510	222	2,120		
TF 14	38,782	4,654	1,300	8,660	188	1,625	8,612	1,320	1,580	236	2,475		
TF 15	44,098	4,850	1,380	9,052	188	1,800	8,820	1,400	1,660	237	2,770		
TF 16	49,671	4,967	1,455	9,286	202	2,140	9,054	1,480	1,740	250	3,205		
TF 17	55,665	5,010	1,530	9,372	216	2,525	9,140	1,550	1,810	262	3,715		
TF 18	62,000	5,270	1,600	9,892	222	2,800	9,660	1,620	1,880	272	4,090		
TF 19	68,577	5,486	1,680	10,324	223	3,055	10,092	1,700	1,960	273	4,460		
TF 20	75,590	5,670	1,760	10,692	242	3,660	10,460	1,780	2,040	292	5,190		

^{*)} Bu, Bo: Widths of anchor plates, below and above; Lu, Lo: Lengths of anchor plates, below and above





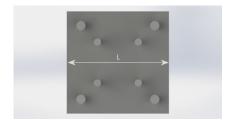




Section through TF bearing with dowels (without anchor plates)



Plan view of pot of a TF bearing



Plan view of piston of a TF bearing

mageba

^{**)} Including anchor plates

Structural bearings

Typical dimensions – Type TE

RESTON®POT bearings of type TE can move along one horizontal axis and resist horizontal forces transverse to that axis, while accommodating rotations about every axis. The bearing is connected to the superstructure and substructure by means of dowels or anchor plates with shear studs.

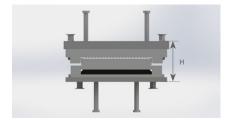
Small bearings are generally equipped with external guide bars (type "a"), for space reasons. Larger bearings are normally equipped with an internal guide bar along the bearing's axis (type "i"). Depending on the size of the horizontal force in relation to the vertical force, bearings of intermediate size can be equipped with external or, as provided here, internal guide bars.

Bearing dimensions and weights for deviating requirements can be determined on request.

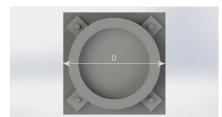
Dimensions for concrete class C30/37 (based on EN 1337)

					Witho	out anchor	plates				Wit	h anch	or plate	es	
T	N _{Rd}	V _{Rd}	D	N.		D	D	Maiaba		-	nchor	plates	s*	H**	Maiaba
Туре				N _{d,min}	Н	Вх	Ву	Weight	N _{d,min}	Bu	Lu	Во	Lo	H	Weight
	[kN]	[kN]	[mm]	[kN]	[mm]	[mm]	[mm]	[kg]	[kN]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[kg]
TE 1a	620	192	200	356	91	390	270	50	356	330	220	290	410	125	70
TE 1.5a	1,113	240	240	477	90	430	300	60	422	375	255	320	440	130	93
TE 2a	1,486	329	270	488	102	450	330	80	488	420	290	350	470	135	115
TE 2.5a	2,231	418	315	714	101	490	360	95	685	465	335	395	505	142	155
TE 3a	2,772	542	360	887	113	520	420	135	881	510	380	440	540	148	195
TE 3.5a	3,577	662	400	1,145	125	560	450	175	958	555	425	485	575	160	258
TE 4a	4,395	897	450	1,425	140	590	510	245	1,034	600	470	530	610	172	320
TE 4.5a	5,267	982	490	1,620	139	640	540	280	1,230	650	510	540	640	177	358
TE 5i	4,780	1,071	525	1,785	144	650	530	290	1,425	700	550	550	670	181	395
TE 5.5i	6,288	1,150	570	1,968	149	660	575	335	1,567	740	590	595	705	186	463
TE 6i	7,011	1,248	610	2,158	154	710	615	390	1,708	780	630	640	740	191	530
TE 6.5i	8,838	1,336	650	2,356	155	740	655	440	1,892	820	670	675	775	194	603
TE 7i	9,627	1,422	685	2,527	159	790	690	500	2,076	860	710	710	810	197	675
TE 7.5i	11,146	1,508	730	2,621	160	820	735	580	2,264	900	750	755	850	199	758
TE 8i	12,678	1,599	770	2,687	163	870	775	645	2,451	940	790	800	890	201	840
TE 8.5i	14,402	1,671	810	2,847	164	900	815	695	2,638	995	830	840	930	203	935
TE 9i	16,128	1,775	850	3,062	167	950	855	780	2,825	1,050	870	880	970	205	1,030
TE 9.5i	18,011	1,846	895	3,258	169	980	900	850	3,012	1,090	910	920	1,010	210	1,145
TE 10i	19,917	1,950	930	3,435	174	1,030	935	950	3,199	1,130	950	960	1,050	214	1,260
TE 10.5i	22,034	2,028	990	3,623	183	1,060	995	1,110	3,387	1,180	1,000	1,005	1,100	221	1,440
TE 11i	24,169	2,126	1,025	3,812	188	1,130	1,030	1,230	3,575	1,230	1,050	1,050	1,150	228	1,620
TE 12i	28,820	2,303	1,105	4,192	202	1,210	1,110	1,520	3,954	1,310	1,130	1,130	1,230	242	1,970
TE 13i	33,771	2,477	1,175	4,566	216	1,280	1,180	1,830	4,335	1,380	1,200	1,200	1,300	262	2,410
TE 14i	38,782	2,654	1,255	4,947	225	1,360	1,260	2,140	4,708	1,460	1,280	1,280	1,380	271	2,810
TE 15i	44,098	2,831	1,340	5,329	238	1,440	1,345	2,570	5,090	1,540	1,360	1,370	1,460	285	3,340
TE 16i	49,671	3,757	1,450	7,266	250	1,550	1,455	3,180	7,028	1,670	1,470	1,480	1,570	302	4,180
TE 17i	55,665	3,978	1,525	7,741	266	1,630	1,530	3,730	7,504	1,750	1,550	1,550	1,650	318	4,780
TE 18i	62,000	4,199	1,600	8,218	280	1,700	1,605	4,300	7,979	1,890	1,620	1,630	1,720	335	5,620
TE 19i	68,577	4,416	1,680	8,687	294	1,780	1,685	4,980	8,676	1,970	1,700	1,710	1,800	349	6,420
TE 20i	75,590	4,637	1,755	9,164	302	1,860	1,760	5,540	8,925	2,050	1,780	1,780	1,880	357	7,120

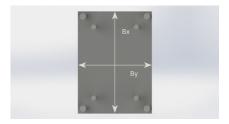
^{*)} Bu, Bo: Widths of anchor plates, below and above; Lu, Lo: Lengths of anchor plates, below and above



Section through TE bearing with dowels (without anchor plates)



Plan view of pot of a TE bearing



Plan view of sliding plate of a TE bearing

3 mageba

^{**}) Including anchor plates

Structural bearings

Typical dimensions – Type TA

RESTON®POT bearings of type TA facilitate movements in every direction and rotations about every axis. This type of bearing cannot transmit any horizontal forces except friction. The bearing is connected to the superstructure and substructure by means of threaded sleeves or anchor plates with shear studs.

Bearing dimensions and weights for deviating requirements can be determined on request.

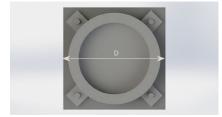
Dimensions for concrete class C30/37 (based on EN 1337)

	Without anchor plates						With anchor plates					
	N _{Rd}	D				Mr. 1. I. I	H*		Anchor	plates**		144-1-1-1
Type			Н	Вх	Ву	Weight	H**	Bu	Lu	Во	Lo	Weight
	[kN]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[kg]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[kg]
TA 1	714	200	86	300	260	30	120	270	270	270	320	55
TA 1.5	1,193	240	85	380	300	45	120	295	295	300	355	68
TA 2	1,595	270	86	370	320	50	120	320	320	330	390	80
TA 2.5	2,231	310	86	440	350	65	124	350	350	370	430	105
TA 3	2,913	350	95	450	390	85	128	380	380	410	470	130
TA 3.5	3,577	390	95	510	430	105	133	415	415	445	505	160
TA 4	4,496	420	105	520	460	130	138	450	450	480	540	190
TA 4.5	5,267	460	105	580	500	155	147	485	485	520	580	240
TA 5	6,388	500	119	600	540	200	155	520	520	560	620	290
TA 5.5	7,315	540	119	640	580	225	158	560	560	595	655	335
TA 6	8,647	570	123	670	610	260	161	600	600	630	690	380
TA 6.5	9,661	625	129	730	650	325	168	635	635	670	730	448
TA 7	11,207	650	136	750	690	365	175	670	670	710	770	515
TA 7.5	12,375	690	142	790	730	425	180	705	705	745	805	583
TA 8	14,143	720	146	820	760	470	184	740	740	780	840	650
TA 8.5	15,425	760	150	860	800	530	192	780	780	820	880	753
TA 9	17,422	800	161	900	840	630	199	820	820	860	920	855
TA 9.5	18,758	840	164	940	880	700	207	860	860	900	960	980
TA 10	20,986	880	174	980	920	820	215	900	900	940	1,000	1,105
TA 10.5	22,933	930	175	1030	970	905	219	940	940	980	1,040	1,230
TA 11	24,942	960	183	1,060	1,000	1,010	223	980	980	1,020	1,080	1,355
TA 12	29,239	1,040	192	1,140	1,080	1,235	233	1,060	1,060	1,100	1,160	1,645
TA 13	33,807	1,130	211	1,230	1,170	1,595	257	1,150	1,150	1,190	1,250	2,130
TA 14	38,782	1,210	226	1,310	1,250	1,950	272	1,230	1,230	1,270	1,330	2,560
TA 15	44,098	1,300	235	1,400	1,340	2,325	281	1,320	1,320	1,360	1,420	3,025
TA 16	49,671	1,380	249	1,480	1,420	2,775	300	1,400	1,400	1,440	1,500	3,650
TA 17	55,665	1,460	262	1,560	1,500	3,270	314	1,480	1,480	1,520	1,580	4,260
TA 18	62,000	1,540	271	1,640	1,580	3,730	326	1,560	1,560	1,600	1,660	4,885
TA 19	68,577	1,620	281	1,720	1,660	4,245	336	1,640	1,640	1,680	1,740	5,520
TA 20	75,590	1,710	300	1,810	1,750	5,105	355	1,730	1,730	1,770	1,830	6,520

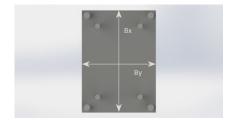
^{*)} Including anchor plates



Section through TA bearing with threaded sleeve anchors (without anchor plates)



Plan view of pot of a TA bearing



Plan view of sliding plate of a TA bearing

^{**}) Bo, Bu: Widths of anchor plates, above and below; Lo, Lu: Lengths of anchor plates, above and below

O =	T C 1.	
9.5	Informations	micropieux
0.0		





Voir **RACCORDI REGONESI**

TUBES POUR ARMATURES MICROPIEUX



Informations sur les tubes neufs acier N80 ou similaire avec certificat de coulée

Diametre mm	Epaisseur mm	Longueur mm	Filetage
60	5	2000	Pas Gaz / Mâle x Mâle + Manchon
73	5.51	1500	Pas carré / Mâle x Mâle + Manchon
88.9	6.45	1500	Pas carré / Mâle x Mâle + Manchon
88.9	9.5	1500	Pas carré / Mâle x Mâle + Manchon

TABLEAU DES CHARGES ADMISSIBLES (Coefficient 2 inclus)

Diametre mm	Epaisseur mm	Section mm²	Poids kg/ml	CHARGE Tonne
60.3	5	845	6.8	25
73	5.5	1160	9.2	31
73	7.5	1550	12.2	43
88.9	6.45	1660	13.2	46
88.9	7.5	1920	15.1	57
88.9	9.5	2300	19	69
101.6	9.5	2615	21.8	77
114.3	9.5	2990	24.6	88
114.3	16	4700	39	138
127	9.5	3340	37.5	98
127	13.5	4820	38	142
139.7	9.5	3700	30.5	110
139.7	12.5	4750	39.4	140
177.8	12.5	6037	51	172

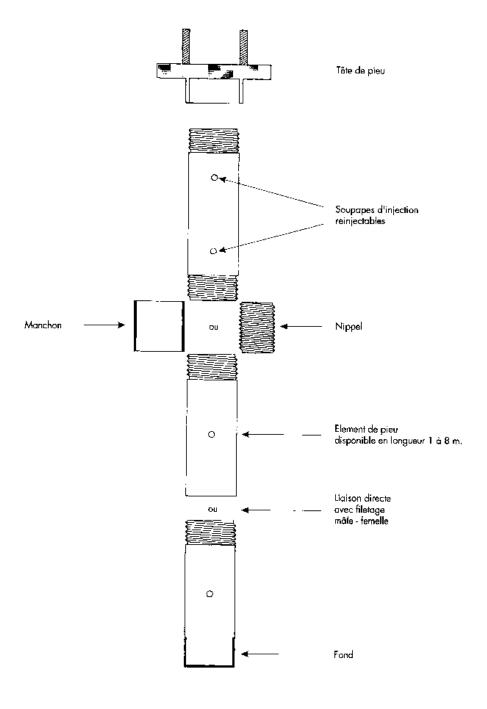
FILETAGE PAS CARRE SOUPAPES REINJECTABLES

1 de 3

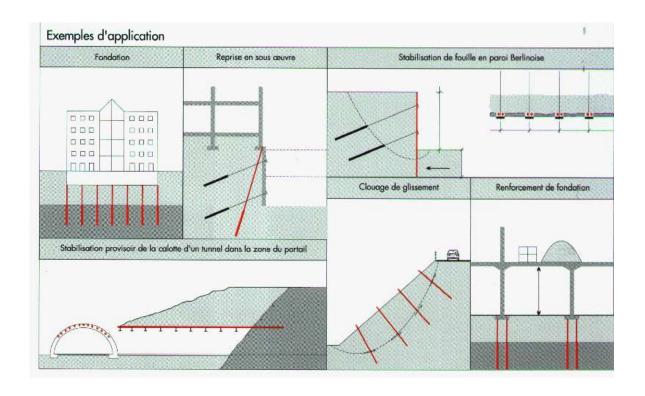




ACIER	Limite d'élasticité N/mm²	Limite de rupture N/mm²	Allongement à la rupture %
N80 ou TBF800	562	703	18.5



2 de 3 14.05.2012 18:34



TUBES AVEC POINTES SOUDEES





3 de 3

Références

- 1. ASCENSEURS, A. Un accès aux quais sur mesure à la gare de Thalwil. https://lift.ch/fr/lift-storys/sbb-thalwil.
- 2. KONE. Quelles sont les dimensions d'un ascenseur? https://www.kone.fr/outils-normes-documentation/faq/dimensions-ascenseur.aspx.
- 3. LIEBHERR. *Grue mobile LTM1300-6.2* https://www.liebherr.com/external/products/products-assets/f388dbf5-c347-4bfe-b207-c1718720ea93/Technical%20Data%20-%20metric.pdf.
- 4. LIEBHERR. Grue mobile LTM 1450-8.1 https://www.liebherr.com/external/products/products-assets/39e1a307-97c4-4fd7-9bdf-829784ebe94b-4/liebherr-268-ltm-1450-8-1-td-268-04-defisr12-2021.pdf.